# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-227672

(43) Date of publication of application: 14.08.2002

(51)Int.Cl.

F02D 13/02 F01L 9/04 F01N F01N 3/24 F02D 9/02 F02D 11/10 F02D 41/06 F02D 43/00

(21)Application number: 2001-021514

(71)Applicant: TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

30.01.2001

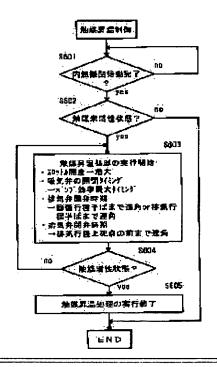
(72)Inventor: OGISO MASATO

## (54) CONTROL DEVICE FOR INTERNAL COMBUSTION ENGINE

## (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To promptly elevate the temperature of an exhaust emission control catalyst disposed in the exhaust system of an internal combustion engine while restraining the torque fluctuation thereof.

SOLUTION: The objective control device is provided with a catalyst temperature elevating means for controlling at least one of intake and exhaust valves in order to elevate the temperature of the exhaust emission control catalyst, an electromagnetically driving valve mechanism for driving at least one of the intake and exhaust valves to open or close by an electromagnetic force, and a torque fluctuation restraining means for controlling the electromagnetically driving valve mechanism to restrain the torque fluctuation of the internal combustion engine when at least one of the intake and exhaust valves is controlled by the catalyst temperature elevating means.



## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination] 27.02.2003 [Date of sending the examiner's decision of

rejection

07.03.2006

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of 2006-06604 rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

06.04.2006

## \* NOTICES \*

JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

## **CLAIMS**

## [Claim(s)]

[Claim 1] The control unit of the internal combustion engine characterized by to have a catalyst temperature up means to control at least one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve in order to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, and said exhaust air purification catalyst, and a torque fluctuation control means control said internal combustion engine's torque fluctuation when at least one side of said inlet valve and said exhaust valve is controlled by said catalyst temperature up means.

[Claim 2] The control unit of the internal combustion engine characterized by to have the exhaust-air purification catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, a catalyst temperature-up means to by\_which the valve-opening stage of said internal combustion engine's exhaust valve increases a tooth lead angle, a lag, or the amount of lifts of said exhaust valve when carrying out the temperature up of said exhaust air purification catalyst, and a torque fluctuation control means control said internal combustion engine's torque fluctuation when said exhaust valve is controlled by said catalyst temperature up means. [Claim 3] the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve according to electromagnetic force -- a drive type valve gear -- further -- having -- said torque fluctuation control means -- said electromagnetism -- the control unit of the internal combustion engine according to claim 1 or 2 characterized by controlling a drive type valve gear and controlling said internal combustion engine's torque fluctuation.

[Claim 4] The exhaust air purification catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, and the inhalation-of-air throttle valve prepared in said internal combustion engine's inhalation-of-air path, A catalyst temperature up means to control at least one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve while controlling said inhalation-of-air throttle valve to a valve-opening side in order to carry out the temperature up of said exhaust air purification catalyst, the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of said inlet valve and said exhaust valve according to electromagnetic force, when at least one side and said inhalation-of-air throttle valve of said inlet valve and said exhaust valve are controlled by said catalyst temperature up means with a drive type valve gear said internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -- said electromagnetism -- the control unit of the internal combustion engine characterized by having a torque fluctuation control means to control a drive type valve gear.

[Claim 5] The exhaust air purification catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, and the inhalation-of-air throttle valve prepared in said internal combustion engine's inhalation-of-air path, A catalyst temperature up means by which a tooth lead angle and the valve-opening stage of said exhaust valve increase [ the valve-opening stage of said internal combustion engine's exhaust valve ] a lag or the amount of lifts of said exhaust valve while controlling said inhalation-of-air throttle valve to a valve-opening side in order to carry out the temperature up of said exhaust air purification catalyst, the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve according to electromagnetic force, when said inhalation-of-air throttle valve and said exhaust valve are controlled by said catalyst temperature up means with a drive type valve gear said internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -- said electromagnetism -- the control unit of the internal combustion engine characterized by having a torque fluctuation control means to control a drive type valve gear.

## [Translation done.]

## \* NOTICES \*

JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

#### DETAILED DESCRIPTION

# [Detailed Description of the Invention]

[0001]

[Field of the Invention] This invention relates to the technique of making the heating value of the exhaust air especially supplied to an exhaust air purification catalyst from an internal combustion engine increasing about the technique to which the temperature up of the exhaust air purification catalyst arranged in an internal combustion engine's flueway is carried out, and planning the temperature up of an exhaust air purification catalyst.

[0002]

[Description of the Prior Art] In recent years, in the internal combustion engine carried in an automobile etc., it is required that harmful gas components, such as a hydrocarbon (HC) discharged by this internal combustion engine, a carbon monoxide (CO), or nitrogen oxides (NOx), should be purified.

[0003] The technique which arranges an exhaust air purification catalyst to an internal combustion engine's flueway is proposed to such a demand. As the above-mentioned exhaust air purification catalyst, various catalysts, such as a catalyst which comes to combine a three way component catalyst, an oxidation catalyst, an occlusion reduction type NOx catalysts, selection reduction type NOx catalysts, or these catalysts suitably, are known.

[0004] By the way, an exhaust air purification catalyst which was described above is made uniform, and since activity of it is carried out and purification of the harmful gas component under exhaust air of it is attained when it is beyond predetermined activity temperature, when an exhaust air purification catalyst is under activity temperature like [ when an internal combustion engine starts between the colds ], it cannot fully purify the harmful gas component under exhaust air.

[0005] So, in the former, "a timing control unit of an exhaust air bulb" which was indicated by JP,10-68332,A is proposed. The heat of combustion in a cylinder tends to be made to discharge to an exhaust air system positively, when temperature, such as a catalyst prepared in the exhaust air system like [ when an internal combustion engine puts into operation the timing control unit of the exhaust air bulb indicated by this official report between the colds ], is low, it is in a non-active state and only a predetermined include angle carries out the tooth lead angle of the open timing of an exhaust air bulb, with it is going to promote temperature ups, such as a catalyst.

[0006]

[Problem(s) to be Solved by the Invention] By the way, when the tooth lead angle of the open timing of an exhaust air bulb is only carried out and the heat of combustion in a cylinder is made to discharge to an exhaust air system like the above-mentioned Prior art, there is a possibility of changing an internal combustion engine's torque by discharge of heat of combustion.

[0007] It aims at offering the technique in which the temperature up of an exhaust air purification catalyst can be promoted, this invention being made in view of a trouble which was described above, and controlling an internal combustion engine's torque fluctuation.

[8000]

[Means for Solving the Problem] The following means were used for this invention in order to solve the above-mentioned technical problem.

[0009] That is, the control unit of the internal combustion engine concerning this invention is characterized by to have a catalyst temperature-up means control at least one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve, and a torque fluctuation control means control said internal combustion engine's torque fluctuation when at least one side of said inlet valve and said exhaust valve is controlled by said catalyst temperature-up means so that it may carry out the temperature up of the exhaust-air purification

catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, and said exhaust-air purification catalyst. [0010] Thus, in an internal combustion engine's constituted control unit, when carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46, while a catalyst temperature up means controls at least one side of an inlet valve and an exhaust valve, a torque fluctuation control means controls an internal combustion engine's torque fluctuation, for example.

[0011] in this case -- a purpose [ carry out / the temperature up of the exhaust air purification catalyst ] -- carrying out -- an internal combustion engine's inlet valve -- and -- or even if an exhaust valve is controlled, an internal combustion engine's torque fluctuation will be controlled.

[0012] Consequently, an exhaust air purification catalyst will carry out a temperature up, an internal combustion engine's torque fluctuation being controlled.

[0013] Next, when carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst prepared in an internal combustion engine's flueway, and said exhaust air purification catalyst, the control unit of the internal combustion engine concerning this invention When said exhaust valve is controlled by catalyst temperature up means to increase a lag or the amount of lifts of said exhaust valve, and said catalyst temperature up means, in a tooth lead angle and the valve-opening stage of said exhaust valve, the valve-opening stage of said internal combustion engine's exhaust valve It may be made to be characterized by having a torque fluctuation control means to control said internal combustion engine's torque fluctuation. [0014] Thus, in an internal combustion engine's constituted control unit, when carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst, while a catalyst temperature up means, for example, increases [ the valve-opening stage of an exhaust valve ] a lag or the amount of lifts of an exhaust valve in a tooth lead angle and the valve-opening stage of said exhaust valve, a torque fluctuation control means controls an internal combustion engine's torque fluctuation.

[0015] In this case, even if a lag or the amount of lifts of an exhaust valve is increased [ the valve-opening stage of an exhaust valve ] for a tooth lead angle and the valve-opening stage of an exhaust valve in order to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst, an internal combustion engine's torque fluctuation will be controlled.

[0016] Consequently, an exhaust air purification catalyst will carry out a temperature up, an internal combustion engine's torque fluctuation being controlled.

[0017] the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of an inlet valve and an exhaust valve according to electromagnetic force here -- the case where the internal combustion engine has the drive type valve gear -- a torque fluctuation control means -- electromagnetism -- a drive type valve gear is controlled and you may make it control an internal combustion engine's torque fluctuation [0018] this -- electromagnetism -- since a drive type valve gear can control the closing motion timing of an inlet valve, the amount of lifts of an inlet valve, the closing motion timing of an exhaust valve, the amount of lifts of an exhaust valve, etc. to arbitration -- such electromagnetism -- it is because it becomes easy to control an internal combustion engine's torque by controlling a drive type valve gear.

[0019] Moreover, the exhaust air purification catalyst with which the control unit of the internal combustion engine concerning this invention was formed in an internal combustion engine's flueway, The inhalation-ofair throttle valve prepared in said internal combustion engine's inhalation-of-air path, and the catalyst temperature up means which controls at least one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve while controlling said inhalation-of-air throttle valve to a valve-opening side in order to carry out the temperature up of said exhaust air purification catalyst, the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of said inlet valve and said exhaust valve according to electromagnetic force, when at least one side and said inhalation-of-air throttle valve of said inlet valve and said exhaust valve are controlled by said catalyst temperature up means with a drive type valve gear said internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -- said electromagnetism -- it may be made to be characterized by having a torque fluctuation control means to control a drive type valve gear. [0020] thus, the time of controlling at least one side and the inhalation-of-air throttle valve of an inlet valve and an exhaust valve by an internal combustion engine's constituted control unit, for example so that a catalyst temperature up means may carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst -- a torque fluctuation control means -- an internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -electromagnetism -- a drive type valve gear will be controlled.

[0021] In this case, while an inhalation-of-air throttle valve is controlled to a valve-opening side in order to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst, even if at least one side of an inlet valve and an exhaust valve is controlled, an internal combustion engine's torque fluctuation will be controlled. [0022] Consequently, an exhaust air purification catalyst will carry out a temperature up, an internal

combustion engine's torque fluctuation being controlled.

[0023] Moreover, the exhaust air purification catalyst with which the control unit of the internal combustion engine concerning this invention was formed in an internal combustion engine's flueway, In order to carry out the temperature up of said exhaust air purification catalyst to the inhalation-of-air throttle valve prepared in said internal combustion engine's inhalation-of-air path A catalyst temperature up means by which a tooth lead angle and the valve-opening stage of said exhaust valve increase [ the valve-opening stage of said exhaust valve ] a lag or the amount of lifts of an exhaust valve while controlling said inhalation-of-air throttle valve to a valve-opening side, the electromagnetism which carries out the closing motion drive at least of one side of said internal combustion engine's inlet valve, and an exhaust valve according to electromagnetic force, when said inhalation-of-air throttle valve and said exhaust valve are controlled by said catalyst temperature up means with a drive type valve gear said internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -- said electromagnetism -- it may be made to be characterized by having a torque fluctuation control means to control a drive type valve gear.

[0024] thus -- while a catalyst temperature up means controls an inhalation-of-air throttle valve to a valve-opening side and a tooth lead angle and the valve-opening stage of an exhaust valve increase [ the valve-opening stage of an exhaust valve in an internal combustion engine's constituted control unit, for example, when carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst -- a torque fluctuation control means -- an internal combustion engine's torque fluctuation -- it should control -- electromagnetism -- a drive type valve gear will be controlled.
[0025] In this case, while an inhalation-of-air throttle valve is controlled to a valve-opening side in order to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst, even if a lag or the amount of lifts of an exhaust valve increases [ the valve-opening stage of an exhaust valve / a tooth lead angle and the valve-opening stage of an exhaust valve ], an internal combustion engine's torque fluctuation will be controlled.
[0026] Consequently, an exhaust air purification catalyst will carry out a temperature up, an internal combustion engine's torque fluctuation being controlled.

[0027] In addition, a catalyst temperature up means may be made to carry out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve till the middle like an expansion line, when carrying out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve. This is because it will become possible to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst promptly when the very elevated temperature gas immediately after combustion in the middle of combustion will be discharged by the internal combustion engine as exhaust air with an internal combustion engine and such elevated temperature exhaust air flows into an exhaust air purification catalyst if an exhaust valve opens the middle like an expansion line.

[0028] Moreover, a catalyst temperature up means may be made to carry out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve till the middle like an exhaust air line, when carrying out the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve. It is because it becomes possible to compress the gas in which this burned with the internal combustion engine when the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve was carried out till the middle like an exhaust air line, without being discharged by this internal combustion engine till the middle like an exhaust air line, and for the temperature of said gas to be raised by the compression, consequently to raise the temperature of exhaust air, and to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst promptly.

[0029] Moreover, a tooth lead angle or in case [ while a lag is carried out, ] it is controlled to an inhalation-of-air throttle valve-opening side, you may make it the valve-opening stage of an exhaust valve usually increase [ stage / of an exhaust valve / valve-opening ] the amount of lifts of an exhaust valve rather than the time of operation especially as mentioned above [ when a catalyst temperature up means increases the amount of lifts of an exhaust valve ], for example, a tooth lead angle or in case a lag is carried out. [0030]

[Embodiment of the Invention] the electromagnetism hereafter built over this invention -- the concrete operative condition of the control unit of a drive valve -- it attaches like and explains based on a drawing. [0031] <u>Drawing 1</u> and <u>drawing 2</u> are drawings showing one embodiment of the internal combustion engine which applies this invention, and its pumping system. The internal combustion engine 1 which shows <u>drawing 1</u> and <u>drawing 2</u> is the water cooling type gasoline engine of 4 stroke cycle equipped with four gas columns 21.

[0032] The internal combustion engine 1 has cylinder block 1b in which four gas columns 21 and cooling water way 1c were formed, and cylinder head 1a fixed to the upper part of this cylinder block 1b. [0033] It is supported free [rotation of the engine output-shaft slack crankshaft 23] by said cylinder block

1b, and this crankshaft 23 is connected with it through the piston 22 and connecting rod 19 with which it was loaded into each gas column 21, enabling free sliding.

[0034] timing rotor 51a by which two or more gear teeth were formed in the periphery attaches in the edge of said crankshaft 23 -- having -- cylinder block 1b near [ the ] the timing rotor 51a -- electromagnetism -- pickup 51b is attached. these timing rotor 51a and electromagnetism -- pickup 51b constitutes the crank position sensor 51.

[0035] The coolant temperature sensor 52 which outputs the electrical signal corresponding to the temperature of the cooling water which flows the inside of said cooling water way 1c is attached in said cylinder block 1b.

[0036] The combustion chamber 24 surrounded by the top face of a piston 22 and the wall surface of cylinder head 1a is formed in the piston 22 upper part of each gas column 21. An ignition plug 25 is attached in said cylinder head 1a so that the combustion chamber 24 of each gas column 21 may be attended, and ignitor 25a for impressing a drive current to this ignition plug 25 is electrically connected to this ignition plug 25.

[0037] While two opening edges of a suction port 26 are formed, two opening edges of the exhaust air port 27 are formed in the part facing the combustion chamber 24 of each gas column 21 in said cylinder head 1a. And the inlet valve 28 which opens and closes each opening edge of said suction port 26, and the exhaust valve 29 which open and close each opening edge of said exhaust air port 27 are formed in said cylinder head 1a free [ an attitude ].

[0039] the electromagnetism which carries out the attitude drive of said exhaust valve 29 using the electromagnetic force generated when an exciting current is impressed to said cylinder head 1a -- a drive 31 (the following and an exhaust side -- electromagnetism -- a drive 31 is called) -- an exhaust valve 29 and same number \*\*\*\*\*\*\*\*\*\*\*. each exhaust side -- electromagnetism -- a drive 31 -- this exhaust side -- electromagnetism -- drive circuit 31a (exhaust side drive circuit 31a is called hereafter) for impressing an exciting current is electrically connected to the drive 31.

[0040] here -- an inspired air flow path -- electromagnetism -- a drive 30 and an exhaust side -- electromagnetism -- the concrete configuration of a drive 31 is described. in addition, an inspired air flow path -- electromagnetism -- a drive 30 and an exhaust side -- electromagnetism -- since a drive 31 is the same configuration -- an inspired air flow path -- electromagnetism -- only a drive 30 is mentioned as an example and explained.

[0041] <u>drawing 3</u> -- an inspired air flow path -- electromagnetism -- it is the sectional view showing the configuration of a drive 30. In <u>drawing 3</u>, an internal combustion engine's 1 cylinder head 1a is equipped with the lower head 10 fixed to the top face of cylinder block 1b, and the upper head 11 prepared in the upper part of this lower head 10.

[0042] Two suction ports 26 are formed in said lower head 10 every gas column 21, and the valve seat 12 for valve element 28a of an inlet valve 28 to sit down is formed in the opening edge by the side of the combustion chamber 24 of each suction port 26 at it.

[0043] It applies to the top face of this lower head 10 from the internal surface of each suction port 26, the through tube of a cross-section round shape is formed in said lower head 10, and the tubed valve guide 13 is inserted in it at the through tube. Valve-stem 28b of an inlet valve 28 can penetrate in the inner hole of said valve guide 13, and said valve-stem 28b can slide on it freely to shaft orientations.

[0044] The core mounting hole 14 of a cross-section round shape where the 1st core 301 and the 2nd core 302 are inserted is established in the part to which said valve guide 13 and axial center become the same in said upper head 11. Lower 14b of said core mounting hole 14 is formed in path size as compared with the up 14a. Below, lower 14b of said core mounting hole 14 is called path voluminousness 14b, and up 14a of said core mounting hole 14 is called small diameter part 14a.

[0045] The 1st annular core 301 and the 2nd annular core 302 which are set to said small diameter part 14a from a soft magnetic material are fitted in shaft orientations through the predetermined gap 303 at the serial. In the upper limit of these 1st core 301, and the lower limit of the 2nd core 302 Flange 301a and flange 302a are formed, respectively. The 1st core 301 from the upper part Moreover, the 2nd core 302 is fitted in the

core mounting hole 14 from a lower part, respectively. When flange 301a and flange 302a contact the edge of the core mounting hole 14, positioning of the 1st core 301 and the 2nd core 302 is carried out, and said gap 303 is held at a predetermined distance. The annular upper plate 318 is arranged and the formed upper cap 305 with which flange 305a which has said upper plate 318 and an outer diameter of approximately the same diameter was formed in the lower limit of a tube-like object is arranged in the upper part of the upper plate 318 at the upper part of said 1st core 301.

[0046] The above mentioned upper cap 305 and the above mentioned upper plate 318 are being fixed to the top face of the upper head 11 with the bolt 304 penetrated inside the upper head 11 through the upper plate 318 from the flange 305a top face of the upper cap 305.

[0047] In this case, the inferior surface of tongue of the upper plate 318 will be fixed to the upper head 11 where the top-face periphery section of the 1st core 301 is contacted, consequently the 1st core 301 will be fixed to the upper head 11 at the same time the lower limit of the upper cap 305 with which the upper cap 305 and the upper plate 318 contain flange 305a contacts the top face of the upper plate 318.

[0048] The lower plate 307 which becomes the lower part of said 2nd core 302 from the annular solid which has path voluminousness 14b of the core mounting hole 14 and an outer diameter of approximately the same diameter is formed. This lower plate 307 is being fixed to the downward level difference side in the step of said small diameter part 14a and path voluminousness 14b with the bolt 306 penetrated from the inferior surface of tongue of this lower plate 307 to the upper head 11. In this case, after the lower plate 307 has contacted the inferior-surface-of-tongue periphery section of the 2nd core 302, it will be fixed, consequently the 2nd core 302 will be fixed to the upper head 11.

[0049] the slot formed in the field by the side of said gap 303 of said 1st core 301 -- the 1st electromagnetism -- the slot which the coil 308 is grasped and was formed in the field by the side of the gap 303 of said 2nd core 302 -- the 2nd electromagnetism -- the coil 309 is grasped. that time -- the 1st electromagnetism -- a coil 308 and the 2nd electromagnetism -- a coil 309 shall be arranged in the location which faces each other through said gap 303 and the 1st and 2nd electromagnetism -- coils 308 and 309 are electrically connected with inspired air flow path drive circuit 30a mentioned above.

[0050] The armature 311 which consists of an annular solid which has an outer diameter [ small diameter / bore / of this gap 303] is arranged in said gap 303. This armature 311 is formed with the soft magnetic material.

[0051] It is fixed to the centrum of said armature 311 so that the armature shaft 310 which consists of non-magnetic material of the shape of a cylinder which has an outer diameter [ small diameter / centrum / of said 1st core 301 and said 2nd core 302 ] may extend in the vertical direction along with the axial center of said armature 311.

[0052] Said armature shaft 310 shall be formed so that the lower limit may result in path voluminousness 14b of the lower part through the centrum of the 2nd core 302, while the upper limit results in the upper upper cap 305 through the centrum of said 1st core 301 in that case.

[0053] Corresponding to this, the annular upper bush 319 and Roar Bush 320 who have the outer diameter of said armature shaft 310 and a bore of approximately the same diameter are prepared in each of the upper limit of the centrum of said 1st core 301, and the lower limit of the centrum of said 2nd core 302, and said armature shaft 310 is held by these upper bush 319 and Roar Bush 320 free [ sliding ] to shaft orientations. [0054] While the disc-like upper retainer 312 is joined to the upper limit section of the armature shaft 310 which extended in said upper cap 305, the adjustment bolt 313 is screwed on up opening of said upper cap 305, and the upper spring 314 intervenes between these upper retainer 312 and the adjustment bolt 313. Moreover, the spring seat 315 which has the bore of said upper cap 305 and an outer diameter of approximately the same diameter is infixed in the contact side of said adjustment bolt 313 and said upper spring 314.

[0055] The upper limit section of valve-stem 28b of an inlet valve 28 is in contact with the lower limit section of the armature shaft 310 which extended in said path voluminousness 14b. Disc-like ROARITENA 28c is joined to the periphery of the upper limit section of said valve-stem 28b, and the ROASU pulling 316 intervenes between the inferior surface of tongue of the ROARITENA 28c, and the top face of a lower head 10.

[0056] thus, the constituted inspired air flow path -- electromagnetism -- in a drive 30 the 1st electromagnetism from inspired air flow path drive circuit 30a -- a coil 308 and the 2nd electromagnetism, when the exciting current is not impressed to the coil 309 While the down (namely, direction which makes an inlet valve 28 open) energization force acts from the upper spring 314 to the armature shaft 310 The above (namely, direction which carries out clausilium of the inlet valve 28) energization force acts from the

ROASU pulling 316 to an inlet valve 28. Consequently, it will be held at the condition by which elastic support was carried out to the position, and the so-called neutral condition, the armature shaft 310 and an inlet valve 28 contacting mutually.

[0057] In addition, the energization force of the upper spring 314 and the ROASU pulling 316 It is set up so that the center valve position of said armature 311 may turn into a middle location of said 1st core 301 and said 2nd core 302 in said gap 303. When it shifts from the mid-position which the center valve position of an armature 311 described above according to the initial tolerance of a component part, secular change, etc., it is possible to adjust with the adjustment bolt 313 so that it may be in agreement with the mid-position which the center valve position of an armature 311 described above.

[0058] the time of said armature 311 being located in the mid-position of said gap 303, as for said armature shaft 310 and said die length of the shaft orientations of valve-stem 28b -- said valve element 28a -- a valve-opening side -- a variation rate -- an edge side and a clausilium side -- a variation raté -- when it becomes a middle location (an inside open position is called hereafter) with an edge and said armature 311 contacts the 1st core 301, it is set up so that said valve element 28a may sit down to a valve seat 12.

[0059] said inspired air flow path carried out -- electromagnetism -- a drive 30 -- the 1st electromagnetism from inspired air flow path drive circuit 30a -- the time of the exciting current being impressed to the coil 308 -- the 1st core 301 and the 1st electromagnetism -- it will be in the condition that the armature 311 resisted the energization force of the upper spring 314, and contacted the 1st core 301 between the coil 308 and the armature 311 since the electromagnetic force of a direction to which the variation rate of the armature 311 is carried out to the 1st core 301 side occurred.

[0060] If an armature 311 is in the condition of having contacted the 1st core 301, an inlet valve 28 will back in response to the energization force of the ROASU pulling 316, and will be in the condition to which valve element 28a of this inlet valve 28 sat down to the valve seat 12, i.e., a close-by-pass-bulb-completely condition.

[0061] moreover, said inspired air flow path carried out -- electromagnetism -- in a drive 30 the 2nd electromagnetism from inspired air flow path drive circuit 30a, when the exciting current is impressed to the coil 309 the 2nd core 302 and the 2nd electromagnetism -- it will be in the condition that the armature 311 resisted the energization force of the ROASU pulling 316, and contacted the 2nd core 302 between the coil 309 and the armature 311 since the electromagnetic force of a direction to which the variation rate of the armature 311 is carried out to the 2nd core 302 side occurred.

[0062] If an armature 311 is in the condition of having contacted the 2nd core 302, the armature shaft 310 will resist the energization force of the ROASU pulling 316, valve-stem 28b will be pressed in the valve-opening direction, and an inlet valve 28 will be held by the thrust at a full open condition.

[0063] moreover, the above-mentioned inspired air flow path -- electromagnetism -- the case where the inlet valve 28 in a close-by-pass-bulb-completely condition is made to open in a drive 30 -- first -- inspired air flow path drive circuit 30a -- the 1st electromagnetism -- the impression of an exciting current to a coil 308 is stopped.

[0064] this time -- the 1st core 301 and the 1st electromagnetism -- since the electromagnetic force which draws an armature 311 to the 1st core 301 by Hazama of a coil 308 and the armature shaft 310 is extinguished, an armature 311 and an inlet valve 28 displace in the valve-opening direction in response to the energization force of the upper spring 314.

[0065] the time of an armature 311 displacing inspired air flow path drive circuit 30a to near the 2nd core 302 in response to the energization force of the upper spring 314 -- the 2nd electromagnetism -- impressing an exciting current to a coil 309 -- the 2nd core 302 and the 2nd electromagnetism -- the electromagnetic force which draws an armature 311 to the 2nd core 302 between a coil 309 and an armature 311 is generated. It displaces to the location (valve-opening side a variation rate edge) where an armature 311 contacts the 2nd core 302 according to this electromagnetic force, consequently an inlet valve 28 will be in a full open condition.

[0066] the inspired air flow path described above on the other hand -- electromagnetism -- the case where clausilium of the inlet valve 28 in a full open condition is carried out in a drive 30 -- first -- inspired air flow path drive circuit 30a -- the 2nd electromagnetism -- the impression of an exciting current to a coil 309 is stopped.

[0067] this time -- the 2nd core 302 and the 2nd electromagnetism -- since the electromagnetic force which draws an armature 311 to the 2nd core 302 by Hazama of a coil 309 and the armature shaft 310 is extinguished, an armature 311 and an inlet valve 28 displace in the direction of clausilium in response to the energization force of the ROASU pulling 316.

[0068] the time of an armature 311 displacing inspired air flow path drive circuit 30a to near the 1st core 301 in response to the energization force of the ROASU pulling 316 -- the 1st electromagnetism -- impressing an exciting current to a coil 308 -- the 1st core 301 and the 1st electromagnetism -- the electromagnetic force which draws an armature 311 to the 1st core 301 between a coil 308 and an armature 311 is generated. It displaces to the location (clausilium side a variation rate edge) where an armature 311 contacts the 1st core 301 according to this electromagnetic force, consequently valve element 28a of an inlet valve 28 sits down to a valve seat 12.

[0069] thus, inspired air flow path drive circuit 30a -- the 1st electromagnetism -- a coil 308 and the 2nd electromagnetism -- impressing an exciting current by turns to predetermined timing to a coil 309 -- an armature 311 -- a clausilium side -- a variation rate -- an edge side and a valve-opening side -- a variation rate -- valve element 28a will carry out a switching action at the same time it carries out attitude actuation by Hazama with an edge and the attitude drive of the valve-stem 28b is carried out in connection with it. therefore, inspired air flow path drive circuit 30a -- the 1st electromagnetism -- a coil 308 and the 2nd electromagnetism -- it becomes possible by changing the impression timing of an exciting current to a coil 309 to control the closing motion timing of an inlet valve 28 to arbitration.

[0070] moreover, the above-mentioned inspired air flow path -- electromagnetism -- the valve-lift sensor 317 which detects the variation rate of an inlet valve 28 is attached in the drive 30. This valve-lift sensor 317 consists of disc-like target 317a attached in the top face of the upper retainer 312, and said upper retainer 312 in the adjustment bolt 313 and gap sensor 317b attached in the part which counters.

[0071] thus -- the constituted valve-lift sensor 317 -- said target 317a -- said inspired air flow path -- electromagnetism -- it will displace in one with the armature 311 of a drive 30, and said gap sensor 317b will output the electrical signal corresponding to the distance of this gap sensor 317b and said target 317a. [0072] It becomes possible in that case to specify the variation rate of an armature 311 and an inlet valve 28 by memorizing beforehand the output signal value of gap sensor 317b in case an armature 311 is in a neutral condition, and computing the deflection of the output signal value and the output signal value of gap sensor 317b at present.

[0073] The inhalation-of-air branch pipe 33 set to cylinder head 1a of return and an internal combustion engine 1 from four branch pipes is connected to <u>drawing 1</u> and <u>drawing 2</u> here, and each branch pipe of said inhalation-of-air branch pipe 33 is open for free passage with the suction port 26 of each gas column 21. [0074] The fuel injection valve 32 is attached so that the nozzle hole may face in a suction port 26 in said cylinder head 1a near the connection part with said inhalation-of-air branch pipe 33.

[0075] Said inhalation-of-air branch pipe 33 is connected to the surge tank 34 for controlling pulsation of inhalation of air. An inlet pipe 35 is connected to said surge tank 34, and the inlet pipe 35 is connected with the air cleaner box 36 for removing dust, dust, etc. under inhalation of air.

[0076] The air flow meter 44 which outputs the electrical signal corresponding to the mass (inhalation air mass) of the air which flows the inside of this inlet pipe 35 to said inlet pipe 35 is attached. In said inlet pipe 35, the throttle valve 39 which adjusts the flow rate of the inhalation of air which flows the inside of this inlet pipe 35 is formed in the down-stream part from said air flow meter 44. This throttle valve 39 is equivalent to the inhalation-of-air throttle valve concerning this invention.

[0077] The actuator 40 for throttles which consists of a stepper motor etc. and carries out the closing motion drive of said throttle valve 39 according to the magnitude of impression power, and the throttle position sensor 41 which outputs the electrical signal corresponding to the opening of said throttle valve 39 are attached in said throttle valve 39.

[0078] It can rotate in said throttle valve 39 freely independently of this throttle valve 39, and the accelerator lever which is interlocked with an accelerator pedal 42 and rotated and which is not illustrated is attached in it, and the accelerator position sensor 43 which outputs the electrical signal corresponding to the amount of rotation of this accelerator lever to the accelerator lever is attached in it.

[0079] The exhaust air branch pipe 45 formed in said internal combustion engine's 1 cylinder head 1a on the other hand so that four branch pipes might join one manifold on an internal combustion engine's 1 direct lower stream of a river is connected, and each branch pipe of said exhaust air branch pipe 45 is open for free passage with the exhaust air port 27 of each gas column 21.

[0080] Said exhaust air branch pipe 45 is connected to an exhaust pipe 47 through the exhaust air purification catalyst 46, and the exhaust pipe 47 is connected with the muffler which is not illustrated on a lower stream of a river. The air-fuel ratio sensor 48 which outputs the electrical signal corresponding to the air-fuel ratio of the exhaust air with which the inside of this exhaust air branch pipe 45 is flowed, and which will flow into the exhaust air purification catalyst 46 if it exhausts and puts in another way is attached in said

exhaust air branch pipe 45.

[0081] As the above-mentioned exhaust air purification catalyst 46 here For example, the hydrocarbon contained while exhausting, when the air-fuel ratio of the exhaust air which flows into this exhaust air purification catalyst 46 is a predetermined air-fuel ratio near the theoretical air fuel ratio (HC), The three way component catalyst which purifies a carbon monoxide (CO) and nitrogen oxides (NOx), When the air-fuel ratio of the exhaust air which flows into this exhaust air purification catalyst 46 is the Lean air-fuel ratio, while carrying out occlusion of the nitrogen oxides (NOx) contained during exhaust air Emitting the nitrogen oxides (NOx) which were carrying out occlusion, when the air-fuel ratio of the exhaust air which flows into this exhaust air purification catalyst 46 is theoretical air fuel ratio or a rich air-fuel ratio Reduction, the occlusion reduction type NOx catalyst to purify, They are the selection reduction type NOx catalyst which returns and purifies the nitrogen oxides (NOx) under exhaust air when the air-fuel ratio of the exhaust air which flows into this exhaust air purification catalyst 46 is in a hyperoxia condition and a predetermined reducing agent exists, or the catalyst which comes to combine various kinds of abovementioned catalysts suitably.

[0082] The electronic control unit (Electronic Control Unit:ECU) 20 for controlling this internal combustion engine's 1 operational status is put side by side in the internal combustion engine 1 constituted as described above.

[0083] A throttle position sensor 41, the 43 air flow meter accelerator position sensor 44, the air-fuel ratio sensor 48, the crank position sensor 51, a coolant temperature sensor 52, and the various sensors of valve-lift sensor 317 grade are connected to said ECU20 through electric wiring, and the output signal of each sensor is inputted into ECU20.

[0084] It is possible to connect ignitor 25a, inspired air flow path drive circuit 30a, exhaust side drive circuit 31a, a fuel injection valve 32, and the actuator 40 grade for throttles through electric wiring, and for ECU20 to make a parameter the output signal value of the various above-mentioned sensors, and to control ignitor 25a, inspired air flow path drive circuit 30a, exhaust side drive circuit 31a, a fuel injection valve 32, or the actuator 40 for throttles at said ECU20.

[0085] Here, ECU20 is equipped with A/D converter (A/D) 407 connected to said input port 405 while it is equipped with CPU401, ROM402 and RAM403, the backup RAM 404 and input port 405, and the output port 406 which were mutually connected by the bidirectional bus 400, as shown in <u>drawing 4</u>.

[0086] It connects at said A/D407 through the sensor and electric wiring which output the signal of an analog signal format like a throttle position sensor 41, the 43 air flow meter accelerator position sensor 44, the air-fuel ratio sensor 48, a coolant temperature sensor 52, and valve-lift sensor 317 grade. This A/D407 transmits to said input port 405, after changing the output signal of each above-mentioned sensor into a digital signal format from an analog signal format.

[0087] Said input port 405 is connected with the sensor which outputs the signal of a digital signal format like the crank position sensor 51 while connecting with the throttle position sensor 41 mentioned above, the 43 air flow meter accelerator position sensor 44, the air-fuel ratio sensor 48, a coolant temperature sensor 52, and the sensor that outputs the signal of an analog signal format like valve-lift sensor 317 grade through said A/D407.

[0088] Said input port 405 inputs the output signal of various sensors through direct or A/D407, and transmits those output signals to CPU401 or RAM403 through a bidirectional bus 400.

[0089] Said output port 406 is connected with ignitor 25a, inspired air flow path drive circuit 30a, exhaust side drive circuit 31a, the fuel injection valve 32, and the actuator 40 grade for throttles through electric wiring. Said output port 406 inputs the control signal outputted from CPU401 through a bidirectional bus 400, and transmits the control signal to ignitor 25a, inspired air flow path drive circuit 30a, exhaust side drive circuit 31a, a fuel injection valve 32, or the actuator 40 for throttles.

[0090] A fuel-oil-consumption control routine for said ROM402 to determine fuel oil consumption, The inhalation-of-air valve-opening close timing control routine for determining the fuel-injection-timing control routine for determining fuel injection timing, and the closing motion timing of an inlet valve 28, The exhaust valve closing motion timing control routine for determining the closing motion timing of an exhaust valve 29, an inspired air flow path -- electromagnetism -- the inspired air flow path exciting-current control routine for determining the amount of exciting currents which should be impressed to a drive 30 -- an exhaust side -- electromagnetism -- the amount control routine of exhaust side exciting currents for determining the amount of exciting currents which should be impressed to a drive 31 -- In addition to application programs, such as a throttle opening control routine for determining the ignition timing control routine for determining the ignition timing of the ignition plug 25 of each gas column 21, and the opening of

a throttle valve 39, the catalyst temperature up control routine which plans the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46 is memorized.

[0091] In addition to the above mentioned application program, said ROM402 has memorized various kinds of control maps. The above mentioned control map For example, the fuel-oil-consumption control map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and fuel oil consumption is shown, The fuel-injection-timing control map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and fuel injection timing is shown. The inhalation-of-air valve-opening close timingcontrol map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and the closing motion timing of an inlet valve 28 is shown, The exhaust valve closing motion timing-control map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and the closing motion timing of an exhaust valve 29 is shown, an internal combustion engine's 1 operational status, and an inspired air flow path -- electromagnetism -- the amount control map of inspired air flow path exciting currents in which relation with the amount of exciting currents which should be impressed to a drive 30 is shown -- an internal combustion engine's 1 operational status, and an exhaust side -- electromagnetism -- the amount control map of exhaust side exciting currents in which relation with the amount of exciting currents which should be impressed to a drive 31 is shown -- They are the ignition timing control map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and the ignition timing of each ignition plug 25 is shown, the throttle opening control map in which the relation between an internal combustion engine's 1 operational status and the opening of a throttle valve 39 is shown.

[0092] Said RAM403 memorizes the output signal of each sensor, the result of an operation of CPU401, etc. Said result of an operation is an engine rotational frequency computed based on the output signal of the crank position sensor 51. Various kinds of data memorized by said RAM403 are updated by the data of the newest whenever the crank position sensor 51 outputs a signal.

[0093] Said backup RAM 404 memorizes the study value which after an internal combustion engine's 1 shutdown is the memory of the non-volatile holding data, and requires for various control, the information which pinpoints the part which caused abnormalities.

[0094] Said CPU401 operates according to the application program memorized by said ROM402, and, in addition to well-known control, such as fuel-injection control, ignition control, inhalation-of-air valve-opening close control, exhaust valve closing motion control, and throttle control, performs catalyst temperature up control used as the summary of this invention.

[0095] Hereafter, the catalyst temperature up control concerning the gestalt of this operation is described. [0096] Since activity of the exhaust air purification catalyst 46 is carried out and purification of the harmful gas component under exhaust air of it is attained when the floor temperature of this exhaust air purification catalyst 46 is beyond predetermined activity temperature, when the floor temperature of this exhaust air purification catalyst 46 is under activity temperature, it cannot be in a non-active state, and cannot fully purify the harmful gas component under exhaust air. for this reason, the time of the floor temperature of the exhaust air purification catalyst 46 being under activity temperature -- the exhaust air purification catalyst 46 -- prompt -- a temperature up -- and it is necessary to carry out activity and to control aggravation of exhaust air emission

[0097] Here, although the case where the case where an internal combustion engine 1 starts between the colds, moderation operation of an internal combustion engine 1, and low load driving are continued [\*\*\*\*\*\*] over a long period of time, for example etc. can be illustrated when the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46 becomes under activity temperature, the case where an internal combustion engine 1 starts between the colds is mentioned as an example, and the gestalt of this operation explains it.

[0098] As an approach of carrying out activity of the exhaust air purification catalyst 46 at an early stage, the exhaust air which flows into the exhaust-air purification catalyst 46 makes the heating value have increase, and in other words, the approach of carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46 to activity temperature promptly can be illustrated the approach of carrying out the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46 to activity temperature promptly, and by supplying hot exhaust air to the exhaust-air purification catalyst 46 so much.

[0099] It is desirable to make the heating value which exhaust air per unit quantity has increase at the same time it makes the heating value which is made to increase the displacement discharged by per unit time amount from an internal combustion engine 1, with is discharged by per unit time amount from an internal combustion engine 1 increase, in order to make the heating value of the exhaust air which flows into the exhaust air purification catalyst 46 increase efficiently.

[0100] First, as an approach to which the heating value discharged by per unit time amount is made to increase from an internal combustion engine 1, the approach to which an internal combustion engine's 1 inhalation air content is made to increase can be illustrated. So, CPU401 controls inspired air flow path drive circuit 30a by catalyst temperature up control in the gestalt of this operation so that the inhalation air content of each gas column 21 serves as max, while it controls the actuator 40 for throttles so that it may increase the opening of a throttle valve 39.

[0101] Although the closing motion timing of an inlet valve 28 is set up here so that an inhalation-of-air line may open just before a top dead center and may be closed just behind an inhalation-of-air bottom dead point as shown in (a) of drawing 5 when an internal combustion engine 1 is usually in operational status As shown to (b) of drawing 5 by the catalyst temperature up control in the gestalt of this operation, it is desirable to make it the pump efficiency concerning inhalation of air serve as max by setting up so that an inhalation-of-air line may open in a top dead center and may be closed in an inhalation-of-air bottom dead point.
[0102] in addition, an exhaust side -- electromagnetism, when it is constituted so that a drive 31 can change the amount of lifts of an exhaust valve 29 into arbitration As described above, in case the quantity of the inhalation air content of each gas column 21 is increased, by usually increasing the amount of lifts of an exhaust valve 29 from the time of operation You may make it make the heating value which is made to increase further the amount of the exhaust air discharged by per unit time amount from an internal combustion engine 1, with is discharged by per unit time amount from an internal combustion engine 1 increase further.

[0103] Next, as an approach to which the heating value which exhaust air per unit quantity has is made to increase, after compressing the gas immediately after the combustion in each gas column 21, the method of making the gas in the middle of combustion discharge as exhaust air within each gas column 21 preferably, or the burnt gas in each gas column 21, the approach of making it discharge as exhaust air etc. can be illustrated.

[0104] Although an exhaust air line is set up just before a bottom dead point here as shown in (a) of <u>drawing 5</u> when the valve-opening timing of an exhaust valve 29 usually has an internal combustion engine 1 in operational status When making the gas in the middle of combustion discharge as exhaust air within each gas column 21 You may make it make gas [ elevated temperature / immediately after combustion ] discharge as exhaust air within a gas column 21 by more nearly usually than the time of operation carrying out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve 29. Preferably You may make it make gas [ elevated temperature / in the middle of combustion ] discharge as exhaust air within a gas column 21 by carrying out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 till the middle like an expansion line, as shown in (b) of drawing 5.

[0105] Moreover, preferably, as shown in (c) of <u>drawing 5</u>, it may be made for it to be more nearly usually than the time of operation made to carry out the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve 29, and to carry out the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve 29, when making it discharge as exhaust air after compressing the burnt gas in each gas column 21 till the middle like an exhaust air line. In this case, the burnt gas in each gas column 21 will be compressed by rise of a piston 22, and the temperature of this burnt gas will be raised [ in / in an exhaust air line / the period from a bottom dead point to the valve-opening stage of an exhaust valve 29 ]. Consequently, the temperature of the exhaust air discharged from each gas column 21 is raised.

[0106] Thus, if the heating value of exhaust air per unit quantity is increased while the amount of the exhaust air discharged by per unit time amount is increased from an internal combustion engine 1, the heating value of the exhaust air which flows into the exhaust air purification catalyst 46 per unit time amount will increase, with the exhaust air purification catalyst 46 will come to carry out a temperature up to activity temperature promptly.

[0107] By the way, if a throttle valve 39 and induction-exhaust valves 28 and 29 are controlled like the above, an internal combustion engine's 1 torque may be changed.

[0108] For example, if the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 is carried out, since it will be discharged without reflecting in an internal combustion engine's 1 torque a part of heat energy generated in case gaseous mixture burns in each gas column 21, If the opening of a throttle valve 39 and the closing motion timing of an inlet valve 28 are set up so that the inhalation air content of each gas column 21 may serve as max although an internal combustion engine's 1 torque falls According to it, the quantity of fuel oil consumption is increased, and since the heat energy generated in case gaseous mixture burns in each gas column 21 increases, an internal combustion engine's 1 torque may become high.

[0109] Moreover, if the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 is carried out, since a piston

22 will compress the burnt gas in a gas column 21 again and the kinetic energy of a crankshaft 23 will lose by the work of compression, If the opening of a throttle valve 39 and the closing motion timing of an inlet valve 28 are set up so that the inhalation air content of each gas column 21 may serve as max although an internal combustion engine's 1 torque falls According to it, the quantity of fuel oil consumption is increased, and since the heat energy generated in case gaseous mixture burns in each gas column 21 increases, an internal combustion engine's 1 torque may become high.

[0110] On the other hand, although controlling a torque rise of an internal combustion engine 1 by decreasing the quantity of an internal combustion engine's 1 inhalation air content and fuel oil consumption is also considered, if the quantity of an inhalation air content and fuel oil consumption is decreased, the heating value of exhaust air per unit quantity will decrease, and it will become difficult to attain the purpose of planning the prompt temperature up of the exhaust air purification catalyst 46.

[0111] Then, when an exhaust air line carries out the tooth lead angle of the clausilium stage of an exhaust valve 29 before a top dead center, you may make it CPU401 reduce an internal combustion engine's 1 torque in the catalyst temperature up control in the gestalt of this operation, as shown in (b) of <u>drawing 5</u>, and (c). [0112] When the tooth lead angle of the exhaust air line is carried out in front of a top dead center, in order that the clausilium stage of an exhaust valve 29 may compress [ in / in an exhaust air line / the period to a top dead center / a piston 22 ] the gas which remained in the gas column 21 from the time of the clausilium of an exhaust valve 29, It becomes possible to reduce an internal combustion engine's 1 torque, without decreasing the heating value of the exhaust air which the kinetic energy of a crankshaft 23 loses by the work of compression, consequently is discharged by the internal combustion engine 1.

[0113] Therefore, when CPU401 carries out the tooth lead angle of the clausilium stage of an exhaust valve 29 suitably, it becomes possible to become possible to offset a part for an internal combustion engine's 1 torque rise accompanying the increment in an inhalation air content and fuel oil consumption, with to control an internal combustion engine's 1 torque fluctuation.

[0114] In addition, when making the heating value of exhaust air per unit quantity increase by carrying out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 as the explanation of <u>drawing 5</u> of (b) mentioned above described, you may make it reduce an internal combustion engine's 1 torque by carrying out the tooth lead angle of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 further.

[0115] Next, the catalyst temperature up control in the gestalt of this operation is concretely explained based on  $\underline{\text{drawing } 6}$ .

[0116] <u>Drawing 6</u> is the flow chart Fig. showing the catalyst temperature up control routine in the gestalt of this operation. A catalyst temperature up control routine is a routine beforehand memorized by ROM402, and is a routine which makes a trigger an internal combustion engine's 1 starting (change to the ON from OFF of the starting switch which is not illustrated), and CPU401 performs.

[0117] In a catalyst temperature up control routine, CPU401 distinguishes first whether an internal combustion engine's 1 starting was completed in S601. As an approach of judging an internal combustion engine's 1 completion of starting, when an engine rotational frequency turns into more than a predetermined rotational frequency, the approach of judging it as an internal combustion engine's 1 starting having been completed can be illustrated.

[0118] When judged with an internal combustion engine's 1 starting not being completed in said S601, as for CPU401, said processing of S601 is performed again.

[0119] When judged with an internal combustion engine's 1 starting having been completed in said S601, CPU401 progresses to S602 and distinguishes whether the exhaust air purification catalyst 46 is a non-active state.

[0120] As an approach of distinguishing, whether the exhaust air purification catalyst 46 is in a non-active state How to judge it as a temperature sensor being attached in the exhaust air purification catalyst 46, and the exhaust air purification catalyst 46 being in a non-active state, when the output signal value of the temperature sensor is under predetermined activity temperature, How to presume that the exhaust air purification catalyst 46 is in a non-active state when the output signal value of a coolant temperature sensor 52 is under predetermined temperature, The approach of presuming the operation hysteresis (for example, the addition value of an inhalation air content and the addition value of fuel oil consumption) from the time of an internal combustion engine's 1 starting etc. as a parameter etc. can be illustrated.

[0121] When judged with the exhaust air purification catalyst 46 being in an active state in said S602, CPU401 ends activation of this routine.

[0122] On the other hand, when judged with the exhaust air purification catalyst 46 being in a non-active state in said S602, CPU401 progresses to S603 and starts activation of catalyst temperature up processing.

[0123] CPU401 controls the actuator 40 for throttles by catalyst temperature up processing so that it may increase the opening of the (1) throttle valve 39, as mentioned above. (2) Timing from which pump efficiency serves as max in the closing motion timing of an inlet valve 28 Inspired air flow path drive circuit 30a is controlled that it should consider as (for example, the timing which an inhalation-of-air line opens in a top dead center, and closes an inhalation-of-air line in a bottom dead point). (3) Exhaust side drive circuit 31a is controlled in order to carry out the lag of the valve-opening stage of an exhaust valve 29 till the middle like a tooth lead angle or an exhaust air line till the middle like an expansion line. (4) Exhaust side drive circuit 31a is controlled in order to carry out the tooth lead angle of the clausilium stage of an exhaust valve 29 so that an internal combustion engine's 1 torque may be in agreement with predetermined target torque. The above mentioned predetermined target torque is a value calculated by the function which makes a parameter the output signal value (accelerator opening) and engine rotational frequency of the accelerator position sensor 43. that time -- an exhaust side -- electromagnetism -- you may make it control exhaust side drive circuit 31a, as long as it is constituted so that a drive 31 can change the amount of lifts of an exhaust valve 29 into arbitration so that CPU401 may increase the amount of lifts of an exhaust valve 29 [0124] When such catalyst temperature up processing is performed, and an internal combustion engine's 1 inhalation air content increases, an internal combustion engine's 1 displacement will increase, elevated temperature exhaust air will be discharged by the tooth lead angle or lag of an exhaust valve valve-opening stage from each gas column 21, and an internal combustion engine's 1 torque will be further in agreement with target torque with the tooth lead angle of an exhaust valve clausilium stage.

[0125] In this case, an internal combustion engine's 1 torque fluctuation being controlled, while the displacement discharged by per unit time amount increases from an internal combustion engine 1, the heating value of exhaust air per unit quantity will increase. Consequently, without an internal combustion engine's 1 torque fluctuation occurring, the heating value of the exhaust air supplied to the exhaust air purification catalyst 46 can be made to increase sharply, with the exhaust air purification catalyst 46 carries out a prompt temperature up.

[0126] CPU401 which started activation of catalyst temperature up processing which was described above distinguishes whether the exhaust air purification catalyst 46 carried out activity in S604.
[0127] When judged with the exhaust air purification catalyst 46 having not carried out activity in said S604, as for CPU401, said catalyst temperature up processing of S603 is performed succeedingly.
[0128] On the other hand, when judged with the exhaust air purification catalyst 46 having carried out activity in said S604, CPU401 progresses to S605 and ends activation of catalyst temperature up processing. CPU401 controls the actuator 40 for throttles so that it may return the opening of a throttle valve 39 to the usual opening, and specifically, it controls inspired air flow path drive circuit 30a and exhaust side drive circuit 31a so that it may return the closing motion timing of induction-exhaust valves 28 and 29 to the usual closing motion timing. CPU401 will end activation of this routine, if it finishes performing said processing of S605.

[0129] Thus, it becomes possible to carry out the temperature up of the exhaust air purification catalyst 46, the catalyst temperature up means which starts this invention when CPU401 performs a catalyst temperature up control routine, and a torque fluctuation control means being realized, and controlling an internal combustion engine's 1 torque fluctuation.

[0130] Therefore, according to the control unit of the internal combustion engine 1 concerning the gestalt of this operation, controlling an internal combustion engine's 1 torque fluctuation, it becomes possible to increase sharply the heating value of the exhaust air supplied to the exhaust air purification catalyst 46, with the exhaust air purification catalyst 46 will carry out a temperature up to activity temperature promptly.

[Effect of the Invention] When a catalyst temperature up means carries out the temperature up of the exhaust air purification catalyst, in order that a torque fluctuation control means may control an internal combustion engine's torque fluctuation according to this invention, it becomes possible to promote the temperature up of an exhaust air purification catalyst, controlling an internal combustion engine's torque fluctuation.

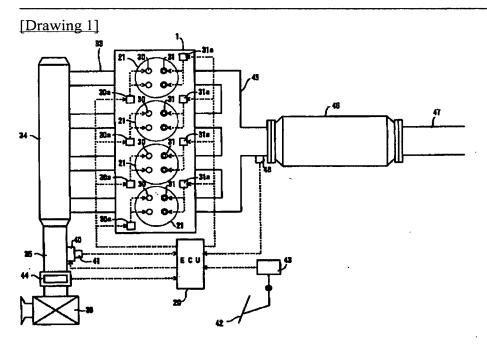
[Translation done.]

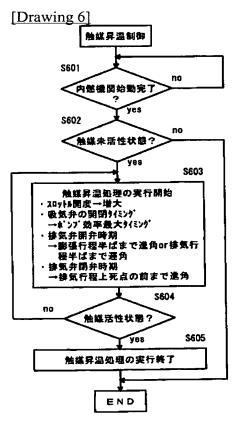
## \* NOTICES \*

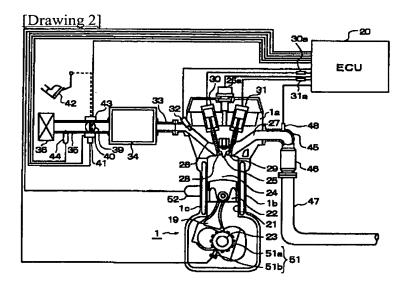
JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

- 1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.
- 2.\*\*\*\* shows the word which can not be translated.
- 3.In the drawings, any words are not translated.

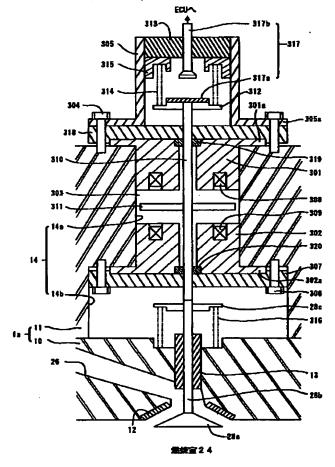
## **DRAWINGS**



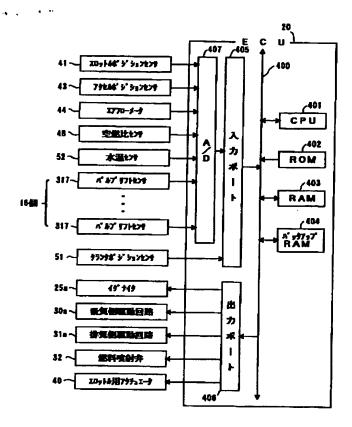


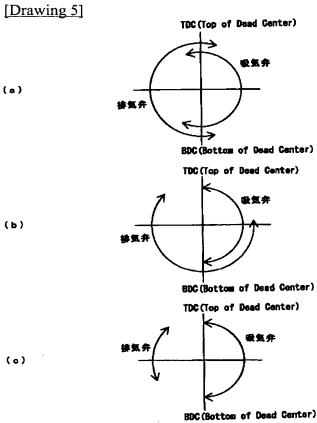






[Drawing 4]





[Translation done.]

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-227672

(43)Date of publication of application: 14.08.2002

(51)Int.CI.

F02D 13/02 F01L 9/04 F01N 3/20 FO1N 3/24 F02D 9/02 F02D 11/10 F02D 41/06 F02D 43/00

(21)Application number: 2001-021514

(71)Applicant:

TOYOTA MOTOR CORP

(22)Date of filing:

30.01.2001

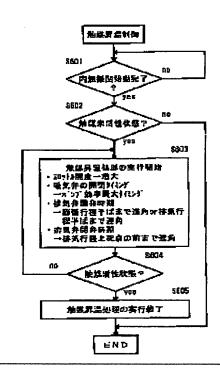
(72)Inventor:

**OGISO MASATO** 

## (54) CONTROL DEVICE FOR INTERNAL COMBUSTION ENGINE

PROBLEM TO BE SOLVED: To promptly elevate the temperature of an exhaust emission control catalyst disposed in the exhaust system of an internal combustion engine while restraining the torque fluctuation thereof.

SOLUTION: The objective control device is provided with a catalyst temperature elevating means for controlling at least one of intake and exhaust valves in order to elevate the temperature of the exhaust emission control catalyst, an electromagnetically driving valve mechanism for driving at least one of the intake and exhaust valves to open or close by an electromagnetic force, and a torque fluctuation restraining means for controlling the electromagnetically driving valve mechanism to restrain the torque fluctuation of the internal combustion engine when at least one of the intake and exhaust valves is controlled by the catalyst temperature elevating means.



## **LEGAL STATUS**

[Date of request for examination]

27.02.2003

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C): 1998,2003 Japan Patent Office

#### (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出顧公開番号 特開2002-227672 (P2002-227672A)

(43)公開日 平成14年8月14日(2002.8.14)

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>		識別記号	FΙ				5	テーマコード(参考)
F02D	13/02		F02D	13/	/02		J	3G018
							Н	3 G 0 6 5
F 0 1 L	9/04		F01L	9/	/04		Α	3G084
F01N	3/20		F01N	3/	<b>'20</b>		D	3G091
	3/24			3/	24		R	3 G 0 9 2
		来讀意審	未請求 請	求項0	の数 5	OL	(全 14 頁)	最終頁に続く
(21)出顧番号	}	特顧2001-21514(P2001-21514)	(71)出願					
					トヨタ	自動車	株式会社	
(22)出願日		平成13年1月30日(2001.1.30)		愛知県豊田市トヨタ町1番地				地
			(72)発明	者	小木曽	賊人		
				ě	爱知県	費田市	トヨタ町1番	地 トヨタ自動

車株式会社内 (74)代理人 100089244

弁理士 遠山 勉 (外3名)

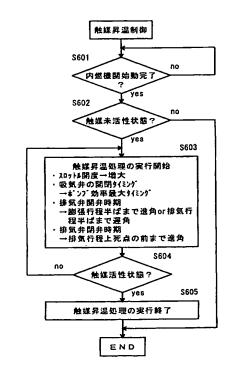
最終頁に続く

## (54) 【発明の名称】 内燃機関の制御装置

#### (57)【要約】

【課題】 本発明は、内燃機関のトルク変動を抑制しつつ、内燃機関の排気系に設けられた排気浄化触媒を早期に昇温させることを課題とする。

【解決手段】 本発明に係る内燃機関の制御装置は、排気浄化触媒を昇温させるべく内燃機関の吸気弁と排気弁の少なくとも一方を制御する触媒昇温手段と、吸気弁と排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構と、触媒昇温手段により吸気弁と排気弁との少なくとも一方が制御されるときに内燃機関のトルク変動を抑制すべく電磁駆動式動弁機構を制御するトルク変動抑制手段とを備えている。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 内燃機関の排気通路に設けられた排気浄 化触媒と、

1

前記排気浄化触媒を昇温させるべく前記内燃機関の吸気 弁と排気弁との少なくとも一方を制御する触媒昇温手段 と、

前記触媒昇温手段により前記吸気弁と前記排気弁の少なくとも一方が制御されるときに、前記内燃機関のトルク変動を抑制するトルク変動抑制手段と、を備えることを特徴とする内燃機関の制御装置。

【請求項2】 内燃機関の排気通路に設けられた排気浄化触媒と、

前記排気浄化触媒を昇温させるときに、前記内燃機関の 排気弁の開弁時期を進角若しくは遅角、又は前記排気弁 のリフト量を増大させる触媒昇温手段と、

前記触媒昇温手段により前記排気弁が制御されるとき に、前記内燃機関のトルク変動を抑制するトルク変動抑 制手段と、を備えることを特徴とする内燃機関の制御装 置。

【請求項3】 前記内燃機関の吸気弁と排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構を更に備え、

前記トルク変動抑制手段は、前記電磁駆動式動弁機構を 制御して前記内燃機関のトルク変動を抑制することを特 徴とする請求項1又は請求項2に記載の内燃機関の制御 装置。

【請求項4】 内燃機関の排気通路に設けられた排気浄 化触媒と、

前記内燃機関の吸気通路に設けられた吸気絞り弁と、 前記排気浄化触媒を昇温させるべく、前記吸気絞り弁を 開弁側へ制御するとともに前記内燃機関の吸気弁と排気 弁の少なくとも一方を制御する触媒昇温手段と、

前記吸気弁と前記排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構と、

前記触媒昇温手段により前記吸気弁と前記排気弁の少な くとも一方と前記吸気絞り弁が制御されるときに、前記 内燃機関のトルク変動を抑制すべく前記電磁駆動式動弁 機構を制御するトルク変動抑制手段と、を備えることを 特徴とする内燃機関の制御装置。

【請求項5】 内燃機関の排気通路に設けられた排気浄 化触媒と、

前記内燃機関の吸気通路に設けられた吸気絞り弁と、 前記排気浄化触媒を昇温させるべく、前記吸気絞り弁を 開弁側へ制御するとともに前記内燃機関の排気弁の開弁 時期を進角、前記排気弁の開弁時期を遅角、又は前記排 気弁のリフト量を増大させる触媒昇温手段と、

前記内燃機関の吸気弁と排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構と、

前記触媒昇温手段により前記吸気絞り弁と前記排気弁が 制御されるときに、前記内燃機関のトルク変動を抑制す 50 べく前記電磁駆動式動弁機構を制御するトルク変動抑制 手段と、を備えることを特徴とする内燃機関の制御装 置。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、内燃機関の排気通路に配置された排気浄化触媒を昇温させる技術に関し、特に内燃機関から排気浄化触媒へ供給される排気の熱量を増加させて排気浄化触媒の昇温を図る技術に関する。

[0002]

【従来の技術】近年、自動車等に搭載される内燃機関では、該内燃機関から排出される炭化水素(HC)、一酸化炭素(CO)、或いは窒素酸化物(NOx)等の有害ガス成分を浄化することが要求されている。

【0003】このような要求に対し、内燃機関の排気通路に排気浄化触媒を配置する技術が提案されている。上記の排気浄化触媒としては、三元触媒、酸化触媒、吸蔵還元型NOx触媒、選択還元型NOx触媒、又はこれらの触媒を適宜組み合わせてなる触媒など、種々の触媒が知られている。

【0004】ところで、上記したような排気浄化触媒は、一様にして所定の活性温度以上であるときに活性して排気中の有害ガス成分を浄化可能となるため、内燃機関が冷間始動されたときのように排気浄化触媒が活性温度未満であるときは排気中の有害ガス成分を十分に浄化することができない。

【0005】そこで、従来では、特開平10-6833 2号公報に記載されたような「排気バルブのタイミング 制御装置」が提案されている。この公報に記載された排 気バルブのタイミング制御装置は、内燃機関が冷間始動 されたときのように、排気系に設けられた触媒等の温度 が低く未活性状態にあるときに、排気バルブの開タイミ ングを所定角度だけ進角させることにより、シリンダ内 の燃焼熱を積極的に排気系へ排出させ、以て触媒等の昇 温を促進させようとするものである。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】ところで、上記した従来の技術のように、単に排気バルブの開タイミングを進角させてシリンダ内の燃焼熱を排気系へ排出させると、 燃焼熱の排出により内燃機関のトルクが変動する虞がある。

【0007】本発明は、上記したような問題点に鑑みてなされたものであり、内燃機関のトルク変動を抑制しつつ、排気浄化触媒の昇温を促進させることができる技術を提供することを目的とする。

[0008]

【課題を解決するための手段】本発明は、上記した課題 を解決するために以下のような手段を採用した。

【0009】すなわち、本発明に係る内燃機関の制御装置は、内燃機関の排気通路に設けられた排気浄化触媒

と、前記排気浄化触媒を昇温させるべく前記内燃機関の 吸気弁と排気弁の少なくとも一方を制御する触媒昇温手 段と、前記触媒昇温手段により前記吸気弁と前記排気弁 の少なくとも一方が制御されるときに、前記内燃機関の トルク変動を抑制するトルク変動抑制手段と、を備える ことを特徴としている。

【0010】このように構成された内燃機関の制御装置では、例えば、排気浄化触媒46を昇温させるときに、触媒昇温手段が吸気弁と排気弁の少なくとも一方を制御するとともにトルク変動抑制手段が内燃機関のトルク変 10動を抑制する。

【0011】この場合、排気浄化触媒を昇温させることを目的として内燃機関の吸気弁およびまたは排気弁が制御されても、内燃機関のトルク変動が抑制されることになる。

【0012】この結果、内燃機関のトルク変動が抑制されつつ、排気浄化触媒が昇温することになる。

【0013】次に、本発明に係る内燃機関の制御装置は、内燃機関の排気通路に設けられた排気浄化触媒と、前記排気浄化触媒を昇温させるときに、前記内燃機関の 20 排気弁の開弁時期を進角、前記排気弁の開弁時期を遅角、又は前記排気弁のリフト量を増大させる触媒昇温手段と、前記触媒昇温手段により前記排気弁が制御されるときに、前記内燃機関のトルク変動を抑制するトルク変動抑制手段と、を備えることを特徴とするようにしてもよい。

【0014】このように構成された内燃機関の制御装置では、例えば、排気浄化触媒を昇温させるときに、触媒昇温手段が排気弁の開弁時期を進角、前記排気弁の開弁時期を遅角、又は排気弁のリフト量を増大させるとともに、トルク変動抑制手段が内燃機関のトルク変動を抑制する。

【0015】この場合、排気浄化触媒を昇温させるべく 排気弁の開弁時期が進角、排気弁の開弁時期が遅角、又 は排気弁のリフト量が増加されても、内燃機関のトルク 変動が抑制されることになる。

【0016】この結果、内燃機関のトルク変動が抑制されつつ、排気浄化触媒が昇温することになる。

【0017】ここで、吸気弁と排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構を内燃 40機関が備えている場合は、トルク変動抑制手段は、電磁駆動式動弁機構を制御して内燃機関のトルク変動を抑制するようにしてもよい。

【0018】これは、電磁駆動式動弁機構は、例えば、吸気弁の開閉タイミング、吸気弁のリフト量、排気弁の開閉タイミング、排気弁のリフト量などを任意に制御することが可能であるため、このような電磁駆動式動弁機構を制御することにより内燃機関のトルクを制御することが容易となるからである。

【0019】また、本発明に係る内燃機関の制御装置

は、内燃機関の排気通路に設けられた排気浄化触媒と、 前記内燃機関の吸気通路に設けられた吸気絞り弁と、前 記排気浄化触媒を昇温させるべく前記吸気絞り弁を開弁 側へ制御するとともに前記内燃機関の吸気弁と排気弁の 少なくとも一方を制する触媒昇温手段と、前記吸気弁と 前記排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動す る電磁駆動式動弁機構と、前記触媒昇温手段により前記 吸気弁と前記排気弁の少なくとも一方と前記吸気絞り弁 が制御されるときに、前記内燃機関のトルク変動を抑制 すべく前記電磁駆動式動弁機構を制御するトルク変動抑 制手段と、を備えることを特徴とするようにしてもよ い。

【0020】このように構成された内燃機関の制御装置では、例えば、触媒昇温手段が排気浄化触媒を昇温させるべく吸気弁と排気弁の少なくとも一方と吸気絞り弁とを制御するときに、トルク変動抑制手段が内燃機関のトルク変動を抑制すべく電磁駆動式動弁機構を制御することになる。

【0021】この場合、排気浄化触媒を昇温させるべく 吸気絞り弁が開弁側へ制御されるとともに吸気弁と排気 弁の少なくとも一方が制御されても、内燃機関のトルク 変動が抑制されることになる。

【0022】この結果、内燃機関のトルク変動が抑制されつつ、排気浄化触媒が昇温することになる。

【0023】また、本発明に係る内燃機関の制御装置は、内燃機関の排気通路に設けられた排気浄化触媒と、前記内燃機関の吸気通路に設けられた吸気絞り弁と、前記排気浄化触媒を昇温させるべく、前記吸気絞り弁を開弁側へ制御するとともに前記排気弁の開弁時期を進角、前記排気弁の開弁時期を遅角、又は排気弁のリフト量を増大させる触媒昇温手段と、前記内燃機関の吸気弁と排気弁の少なくとも一方を電磁力により開閉駆動する電磁駆動式動弁機構と、前記触媒昇温手段により前記吸気絞り弁と前記排気弁が制御されるときに、前記内燃機関のトルク変動を抑制すべく前記電磁駆動式動弁機構を制御するトルク変動抑制手段と、を備えることを特徴とするようにしてもよい。

【0024】このように構成された内燃機関の制御装置では、例えば、排気浄化触媒を昇温させるときに、触媒昇温手段が吸気絞り弁を開弁側へ制御するとともに排気弁の開弁時期を進角、排気弁の開弁時期を遅角、又は排気弁のリフト量を増大させるとともに、トルク変動抑制手段が内燃機関のトルク変動を抑制すべく電磁駆動式動弁機構を制御することになる。

【0025】この場合、排気浄化触媒を昇温させるべく 吸気絞り弁が開弁側へ制御されるとともに排気弁の開弁 時期が進角、排気弁の開弁時期が遅角、又は排気弁のリ フト量が増大されても、内燃機関のトルク変動が抑制さ れることになる。

【0026】この結果、内燃機関のトルク変動が抑制さ

6

れつつ、排気浄化触媒が昇温することになる。

【0027】尚、触媒昇温手段は、排気弁の開弁時期を 進角させる場合には、例えば、排気弁の開弁時期を膨張 行程の半ばまで進角させるようにしてもよい。これは、 排気弁が膨張行程の半ばで開弁すると、内燃機関で燃焼 途中若しくは燃焼直後の極めて高温なガスが排気として 内燃機関から排出されることになり、そのような高温な 排気が排気浄化触媒に流入することにより排気浄化触媒 を速やかに昇温させることが可能となるからである。

【0028】また、触媒昇温手段は、排気弁の開弁時期 10 を遅角させる場合には、例えば、排気弁の開弁時期を排気行程の半ばまで進角させるようにしてもよい。これは、排気弁の開弁時期が排気行程の半ばまで遅角されると、内燃機関で燃焼したガスは排気行程の半ばまで該内燃機関から排出されずに圧縮されることになり、その圧縮により前記ガスの温度が高められ、その結果、排気の温度が高められて排気浄化触媒を速やかに昇温させることが可能になるからである。

【0029】また、触媒昇温手段は、排気弁のリフト量を増大させる場合には、例えば、上記のように排気弁の開弁時期が進角又は遅角される際、特に、排気弁の開弁時期が進角又は遅角されるとともに吸気絞り弁が開弁側へ制御される際に、排気弁のリフト量を通常運転時よりも増大させるようにしてもよい。

[0030]

【発明の実施の形態】以下、本発明に係る電磁駆動弁の 制御装置の具体的な実施態様について図面に基づいて説 明する。

【0031】図1及び図2は、本発明を適用する内燃機関とその吸排気系の一実施態様を示す図である。図1及 30 び図2に示す内燃機関1は、4つの気筒21を備えた4ストローク・サイクルの水冷式ガソリンエンジンである。

【0032】内燃機関1は、4つの気筒21及び冷却水路1cが形成されたシリンダブロック1bと、このシリンダブロック1bの上部に固定されたシリンダヘッド1aとを備えている。

【0033】前記シリンダブロック1bには、機関出力軸たるクランクシャフト23が回転自在に支持され、このクランクシャフト23は、各気筒21内に摺動自在に装填されたピストン22とコネクティングロッド19を介して連結されている。

【0034】前記クランクシャフト23の端部には周縁に複数の歯が形成されたタイミングロータ51aが取り付けられ、そのタイミングロータ51a近傍のシリンダブロック1bには電磁ピックアップ51bが取り付けられている。これらタイミングロータ51aと電磁ピックアップ51bは、クランクポジションセンサ51を構成する。

【0035】前記シリンダブロック1bには、前記冷却 50

水路1 c内を流れる冷却水の温度に対応した電気信号を 出力する水温センサ52が取り付けられている。

【0036】各気筒21のピストン22上方には、ピストン22の頂面とシリンダヘッド1aの壁面とに囲まれた燃焼室24が形成されている。前記シリンダヘッド1aには、各気筒21の燃焼室24に臨むよう点火栓25が取り付けられ、この点火栓25には、該点火栓25に駆動電流を印加するためのイグナイタ25aが電気的に接続されている。

【0037】前記シリンダヘッド1aにおいて各気筒2 1の燃焼室24に臨む部位には、吸気ポート26の開口端が2つ形成されるとともに、排気ポート27の開口端が2つ形成されている。そして、前記シリンダヘッド1aには、前記吸気ポート26の各開口端を開閉する吸気弁28と、前記排気ポート27の各開口端を開閉する排気弁29とが進退自在に設けられている。

【0038】前記シリンダヘッド1aには、励磁電流が 印加されたときに発生する電磁力を利用して前記吸気弁 28を進退駆動する電磁駆動機構30(以下、吸気側電 磁駆動機構30と称する)が吸気弁28と同数設けられ ている。各吸気側電磁駆動機構30には、該吸気側電磁 駆動機構30に励磁電流を印加するための駆動回路30 a(以下、吸気側駆動回路30aと称する)が電気的に 接続されている。

【0039】前記シリンダヘッド1aには、励磁電流が 印加されたときに発生する電磁力を利用して前記排気弁 29を進退駆動する電磁駆動機構31(以下、排気側電 磁駆動機構31と称する)が排気弁29と同数設けられ ている。各排気側電磁駆動機構31には、該排気側電磁 駆動機構31に励磁電流を印加するための駆動回路31 a(以下、排気側駆動回路31aと称する)が電気的に 接続されている。

【0040】ここで、吸気側電磁駆動機構30及び排気側電磁駆動機構31の具体的な構成について述べる。 尚、吸気側電磁駆動機構30と排気側電磁駆動機構31 とは同様の構成であるため、吸気側電磁駆動機構30の みを例に挙げて説明する。

【0041】図3は、吸気側電磁駆動機構30の構成を示す断面図である。図3において内燃機関1のシリンダヘッド1aは、シリンダブロック1bの上面に固定されるロアヘッド10と、このロアヘッド10の上部に設けられたアッパヘッド11とを備えている。

【0042】前記ロアヘッド10には、各気筒21毎に2つの吸気ポート26が形成され、各吸気ポート26の燃焼室24側の開口端には、吸気弁28の弁体28aが着座するための弁座12が設けられている。

【0043】前記ロアヘッド10には、各吸気ポート26の内壁面から該ロアヘッド10の上面にかけて断面円形の貫通孔が形成され、その貫通孔には筒状のバルブガイド13が挿入されている。前記バルブガイド13の内

孔には、吸気弁28の弁軸28bが貫通し、前記弁軸28bが軸方向へ摺動自在となっている。

【0044】前記アッパヘッド11において前記バルブガイド13と軸心が同一となる部位には、第1コア301及び第2コア302が嵌入される断面円形のコア取付孔14が設けられている。前記コア取付孔14の下部14bは、その上部14aに比して径大に形成されている。以下では、前記コア取付孔14の下部14bを径大部14bと称し、前記コア取付孔14の上部14aを径小部14aと称する。

【0045】前記径小部14aには、軟磁性体からなる 環状の第1コア301と第2コア302とが所定の間隙 303を介して軸方向に直列に嵌挿されている。これら の第1コア301の上端と第2コア302の下端には、 それぞれフランジ301aとフランジ302aが形成さ れており、第1コア301は上方から、また第2コア3 02は下方からそれぞれコア取付孔14に嵌挿され、フ ランジ301aとフランジ302aがコア取付孔14の 縁部に当接することにより第1コア301と第2コア3 02の位置決めがされて、前記間隙303が所定の距離 20 に保持されるようになっている。前記第1コア301の 上部には、環状のアッパプレート318が配置され、そ のアッパプレート318の上部には、筒状体の下端に前 記アッパプレート318と略同径の外径を有するフラン ジ305aが形成された形成されたアッパキャップ30 5が配置されている。

【0046】前記したアッパキャップ305及びアッパプレート318は、アッパキャップ305のフランジ305a上面からアッパプレート318を介してアッパへッド11の内部へ貫通するボルト304によりアッパへ30ッド11の上面に固定されている。

【0047】この場合、アッパキャップ305及びアッパプレート318は、フランジ305aを含むアッパキャップ305の下端がアッパプレート318の上面に当接すると同時に、アッパプレート318の下面が第1コア301の上面周縁部に当接した状態でアッパヘッド11に固定されることになり、その結果、第1コア301がアッパヘッド11に固定されることになる。

【0048】前記第2コア302の下部には、コア取付 孔14の径大部14bと略同径の外径を有する環状体か 40 らなるロアプレート307が設けられている。このロア プレート307は、該ロアプレート307の下面からア ッパヘッド11へ貫通するボルト306により、前記径 小部14aと径大部14bの段部における下向きの段差面に固定されている。この場合、ロアプレート307が 第2コア302の下面周縁部に当接した状態で固定されることになり、その結果、第2コア302がアッパヘッド11に固定されることになる。

【0049】前記第1コア301の前記間隙303側の 面に形成された溝部には、第1の電磁コイル308が把 50 持されており、前記第2コア302の間隙303側の面に形成された溝部には第2の電磁コイル309が把持されている。その際、第1の電磁コイル308と第2の電磁コイル309とは、前記間隙303を介して向き合う位置に配置されるものとする。そして、第1及び第2の電磁コイル308、309は、前述した吸気側駆動回路30aと電気的に接続されている。

【0050】前記間隙303には、該間隙303の内径より径小な外径を有する環状体からなるアーマチャ311が配置されている。このアーマチャ311は、例えば、軟磁性体で形成されている。

【0051】前記アーマチャ311の中空部には、前記第1コア301及び前記第2コア302の中空部より径小な外径を有する円柱状の非磁性体からなるアーマチャシャフト310が前記アーマチャ311の軸心に沿って上下方向に延出するよう固定されている。

【0052】その際、前記アーマチャシャフト310 は、その上端が前記第1コア301の中空部を通ってそ の上方のアッパキャップ305内まで至るとともに、そ の下端が第2コア302の中空部を通ってその下方の径 大部14b内に至るよう形成されるものとする。

【0053】これに対応して、前記第1コア301の中空部の上端と前記第2コア302の中空部の下端との各々には、前記アーマチャシャフト310の外径と略同径の内径を有する環状のアッパブッシュ319とロアブッシュ320とにより前記アーマチャシャフト310が軸方向へ摺動自在に保持されている。

【0054】前記アッパキャップ305内に延出したアーマチャシャフト310の上端部には、円板状のアッパリテーナ312が接合されるとともに、前記アッパキャップ305の上部開口部にはアジャストボルト313が螺着され、これらアッパリテーナ312とアジャストボルト313との間には、アッパスプリング314が介在している。また、前記アジャストボルト313と前記アッパスプリング314との当接面には、前記アッパキャップ305の内径と略同径の外径を有するスプリングシート315が介装されている。

【0055】前記径大部14b内に延出したアーマチャシャフト310の下端部には、吸気弁28の弁軸28bの上端部が当接している。前記弁軸28bの上端部の外周には、円盤状のロアリテーナ28cが接合されており、そのロアリテーナ28cの下面とロアヘッド10の上面との間には、ロアスプリング316が介在している。

【0056】このように構成された吸気側電磁駆動機構30では、吸気側駆動回路30aから第1の電磁コイル308及び第2の電磁コイル309に対して励磁電流が印加されていないときは、アッパスプリング314からアーマチャシャフト310に対して下方向(すなわち、

吸気弁28を開弁させる方向)への付勢力が作用するとともに、ロアスプリング316から吸気弁28に対して上方向(すなわち、吸気弁28を閉弁させる方向)への付勢力が作用し、その結果、アーマチャシャフト310及び吸気弁28が互いに当接しつつ所定の位置に弾性支持された状態、いわゆる中立状態に保持されることになる

【0057】尚、アッパスプリング314とロアスプリング316の付勢力は、前記アーマチャ311の中立位置が前記間隙303において前記第1コア301と前記 10第2コア302との中間の位置となるよう設定されており、構成部品の初期公差や経年変化等によってアーマチャ311の中立位置が前記した中間位置からずれた場合には、アーマチャ311の中立位置が前記した中間位置と一致するようアジャストボルト313によって調整することが可能になっている。

【0058】前記アーマチャシャフト310及び前記弁軸28bの軸方向の長さは、前記アーマチャ311が前記間隙303の中間位置に位置するときに前記弁体28aが開弁側変位端と閉弁側変位端との中間の位置(以下、中開位置と称する)となり、且つ、前記アーマチャ311が第1コア301に当接したときに前記弁体28aが弁座12に着座するように設定されている。

【0059】前記した吸気側電磁駆動機構30では、吸気側駆動回路30aから第1の電磁コイル308に対して励磁電流が印加されている時は、第1コア301と第1の電磁コイル308とアーマチャ311との間に、アーマチャ311を第1コア301側へ変位させる方向の電磁力が発生するため、アーマチャ311がアッパスプリング314の付勢力に抗して第1コア301に当接し30た状態となる。

【0060】アーマチャ311が第1コア301に当接した状態にあると、吸気弁28は、ロアスプリング316の付勢力を受けて退行し、該吸気弁28の弁体28aが弁座12に着座した状態、すなわち全閉状態となる。

【0061】また、前記した吸気側電磁駆動機構30では、吸気側駆動回路30aから第2の電磁コイル309に対して励磁電流が印加されている時は、第2コア302と第2の電磁コイル309とアーマチャ311との間に、アーマチャ311を第2コア302側へ変位させる方向の電磁力が発生するため、アーマチャ311がロアスプリング316の付勢力に抗して第2コア302に当接した状態となる。

【0062】アーマチャ311が第2コア302に当接した状態にあると、アーマチャシャフト310がロアスプリング316の付勢力に抗して弁軸28bを開弁方向へ押圧することになり、その押圧力によって吸気弁28が全開状態に保持される。

【0063】また、上記した吸気側電磁駆動機構30では、全閉状態にある吸気弁28を開弁させる場合は、先50

ず吸気側駆動回路30aが第1の電磁コイル308に対する励磁電流の印加を停止する。

【0064】このとき、第1コア301と第1の電磁コイル308とアーマチャシャフト310との間でアーマチャ311を第1コア301に引き付ける電磁力が消滅するため、アーマチャ311及び吸気弁28がアッパスプリング314の付勢力を受けて開弁方向へ変位する。

【0065】吸気側駆動回路30aは、アーマチャ311がアッパスプリング314の付勢力を受けて第2コア302の近傍まで変位した時点で、第2の電磁コイル309に対して励磁電流を印加することにより、第2コア302と第2の電磁コイル309とアーマチャ311との間にアーマチャ311を第2コア302に引き付ける電磁力を発生させる。この電磁力によりアーマチャ311が第2コア302と当接する位置(開弁側変位端)まで変位し、その結果、吸気弁28が全開状態となる。

【0066】一方、上記した吸気側電磁駆動機構30では、全開状態にある吸気弁28を閉弁させる場合は、先ず吸気側駆動回路30aが第2の電磁コイル309に対する励磁電流の印加を停止する。

【0067】このとき、第2コア302と第2の電磁コイル309とアーマチャシャフト310との間でアーマチャ311を第2コア302に引き付ける電磁力が消滅するため、アーマチャ311及び吸気弁28がロアスプリング316の付勢力を受けて閉弁方向へ変位する。

【0068】吸気側駆動回路30aは、アーマチャ311がロアスプリング316の付勢力を受けて第1コア301の近傍まで変位した時点で、第1の電磁コイル308に対して励磁電流を印加することにより、第1コア301と第1の電磁コイル308とアーマチャ311との間に、アーマチャ311を第1コア301へ引き付ける電磁力を発生させる。この電磁力によりアーマチャ31が第1コア301と当接する位置(閉弁側変位端)まで変位し、その結果、吸気弁28の弁体28aが弁座12に着座する。

【0069】このように吸気側駆動回路30aが第1の電磁コイル308と第2の電磁コイル309とに対して所定のタイミングで交互に励磁電流を印加することにより、アーマチャ311が閉弁側変位端と開弁側変位端との間で進退動作し、それに伴って弁軸28bが進退駆動されると同時に弁体28aが開閉動作することになる。

従って、吸気側駆動回路30aが第1の電磁コイル308及び第2の電磁コイル309に対する励磁電流の印加タイミングを変更することにより、吸気弁28の開閉タイミングを任意に制御することが可能となる。

【0070】また、上記した吸気側電磁駆動機構30には、吸気弁28の変位を検出するバルブリフトセンサ317が取り付けられている。このバルブリフトセンサ317は、アッパリテーナ312の上面に取り付けられた円板状のターゲット317aと、アジャストボルト31

3における前記アッパリテーナ312と対向する部位に 取り付けられたギャップセンサ317bとから構成され ている。

【0071】このように構成されたバルブリフトセンサ317では、前記ターゲット317aが前記吸気側電磁駆動機構30のアーマチャ311と一体的に変位し、前記ギャップセンサ317bが該ギャップセンサ317bと前記ターゲット317aとの距離に対応した電気信号を出力することになる。

【0072】その際、アーマチャ311が中立状態にあるときのギャップセンサ317bの出力信号値を予め記憶しておき、その出力信号値と現時点におけるギャップセンサ317bの出力信号値との偏差を算出することにより、アーマチャ311及び吸気弁28の変位を特定することが可能となる。

【0073】ここで図1及び図2に戻り、内燃機関1のシリンダヘッド1aには、4つの枝管からなる吸気枝管33が接続され、前記吸気枝管33の各枝管は、各気筒21の吸気ポート26と連通している。

【0074】前記シリンダヘッド1aにおいて前記吸気 20 枝管33との接続部位の近傍には、その噴孔が吸気ポート26内に臨むよう燃料噴射弁32が取り付けられている。

【0075】前記吸気枝管33は、吸気の脈動を抑制するためのサージタンク34に接続されている。前記サージタンク34には、吸気管35が接続され、吸気管35は、吸気中の塵や埃等を取り除くためのエアクリーナボックス36と接続されている。

【0076】前記吸気管35には、該吸気管35内を流れる空気の質量(吸入空気質量)に対応した電気信号を30出力するエアフローメータ44が取り付けられている。前記吸気管35において前記エアフローメータ44より下流の部位には、該吸気管35内を流れる吸気の流量を調整するスロットル弁39が設けられている。このスロットル弁39は、本発明に係る吸気絞り弁に相当するものである。

【0077】前記スロットル弁39には、ステッパモータ等からなり印加電力の大きさに応じて前記スロットル弁39を開閉駆動するスロットル用アクチュエータ40と、前記スロットル弁39の開度に対応した電気信号を出力するスロットルポジションセンサ41とが取り付けられている。

【0078】前記スロットル弁39には、該スロットル 弁39と独立に回動自在であり、且つアクセルペダル4 2に連動して回動する図示しないアクセルレバーが取り 付けられ、そのアクセルレバーには、該アクセルレバー の回動量に対応した電気信号を出力するアクセルポジションセンサ43が取り付けられている。

【0079】一方、前記内燃機関1のシリンダヘッド1 aには、4本の枝管が内燃機関1の直下流において1本 50 の集合管に合流するよう形成された排気枝管 45 が接続され、前記排気枝管 45 の各枝管が各気筒 21 の排気ポート 27 と連通している。

【0080】前記排気枝管45は、排気浄化触媒46を介して排気管47に接続され、排気管47は、下流にて図示しないマフラーと接続されている。前記排気枝管45には、該排気枝管45内を流れる排気、言い換えれば、排気浄化触媒46に流入する排気の空燃比に対応した電気信号を出力する空燃比センサ48が取り付けられている。

【0081】ここで、上記した排気浄化触媒46としては、例えば、該排気浄化触媒46に流入する排気の空燃比が理論空燃比近傍の所定の空燃比であるときに排気中に含まれる炭化水素(HC)、一酸化炭素(CO)、窒素酸化物(NOx)を浄化する三元触媒、該排気浄化触媒46に流入する排気の空燃比がリーン空燃比であるときは排気中に含まれる窒素酸化物(NOx)を吸蔵するとともに該排気浄化触媒46に流入する排気の空燃比が理論空燃比もしくはリッチ空燃比であるときは吸蔵していた窒素酸化物(NOx)を放出しつつ還元・浄化する吸蔵還元型NOx触媒、該排気浄化触媒46に流入する排気の空燃比が酸素過剰状態にあり且つ所定の還元剤が存在するときに排気中の窒素酸化物(NOx)を還元・浄化する選択還元型NOx触媒、もしくは上記した各種の触媒を適宜組み合わせてなる触媒である。

【0082】上記したように構成された内燃機関1には、該内燃機関1の運転状態を制御するための電子制御ユニット(Electronic Control Unit: ECU) 20が併設されている。

【0083】前記ECU20には、スロットルポジションセンサ41、アクセルポジションセンサ43、エアフローメータ44、空燃比センサ48、クランクポジションセンサ51、水温センサ52、バルブリフトセンサ317等の各種センサが電気配線を介して接続され、各センサの出力信号がECU20に入力されるようになっている。

【0084】前記ECU20には、イグナイタ25a、吸気側駆動回路30a、排気側駆動回路31a、燃料噴射弁32、スロットル用アクチュエータ40等が電気配線を介して接続され、ECU20は、上記した各種センサの出力信号値をパラメータとして、イグナイタ25a、吸気側駆動回路30a、排気側駆動回路31a、燃料噴射弁32、或いはスロットル用アクチュエータ40を制御することが可能になっている。

【0085】ここで、ECU20は、図4に示すように、双方向性バス400によって相互に接続されたCPU401とROM402とRAM403とバックアップRAM404と入力ポート405と出力ポート406とを備えるとともに、前記入力ポート405に接続されたA/Dコンバータ(A/D)407を備えている。

される。

【0086】前記A/D407には、スロットルポジションセンサ41、アクセルポジションセンサ43、エアフローメータ44、空燃比センサ48、水温センサ52、バルブリフトセンサ317等のようにアナログ信号形式の信号を出力するセンサと電気配線を介して接続されている。このA/D407は、上記した各センサの出力信号をアナログ信号形式からデジタル信号形式に変換した後に前記入力ポート405へ送信する。

【0087】前記入力ポート405は、前述したスロットルポジションセンサ41、アクセルポジションセンサ1043、エアフローメータ44、空燃比センサ48、水温センサ52、バルブリフトセンサ317等のようにアナログ信号形式の信号を出力するセンサと前記A/D407を介して接続されるとともに、クランクポジションセンサ51のようにデジタル信号形式の信号を出力するセンサと接続されている。

【0088】前記入力ポート405は、各種センサの出力信号を直接又はA/D407を介して入力し、それらの出力信号を双方向性バス400を介してCPU401やRAM403へ送信する。

【0089】前記出力ポート406は、イグナイタ25 a、吸気側駆動回路30a、排気側駆動回路31a、燃料噴射弁32、スロットル用アクチュエータ40等と電気配線を介して接続されている。前記出力ポート406は、CPU401から出力された制御信号を双方向性バス400を介して入力し、その制御信号をイグナイタ25a、吸気側駆動回路30a、排気側駆動回路31a、燃料噴射弁32、又はスロットル用アクチュエータ40へ送信する。

【0090】前記ROM402は、燃料噴射量を決定するための燃料噴射量制御ルーチン、燃料噴射時期を決定するための燃料噴射時期制御ルーチン、吸気弁28の開閉タイミングを決定するための吸気弁開閉タイミング制御ルーチン、排気弁29の開閉タイミングを決定するための排気弁開閉タイミング制御ルーチン、吸気側電磁駆動機構30に印加すべき励磁電流量を決定するための吸気側励磁電流制御ルーチン、排気側電磁駆動機構31に印加すべき励磁電流量を決定するための排気側励磁電流量を決定するための排気側励磁電流量を決定するための非気側励磁電流量制御ルーチン、各気筒21の点火栓25の点火時期を決定するための点火時期制御ルーチン、スロットル弁39の開度を決定するためのスロットル開度制御ルーチン等のアプリケーションプログラムに加え、排気浄化触媒46の昇温を図る触媒昇温制御ルーチンを記憶している。

【0091】前記ROM402は、前記したアプリケーションプログラムに加え、各種の制御マップを記憶している。前記した制御マップは、例えば、内燃機関1の運転状態と燃料噴射量との関係を示す燃料噴射量制御マップ、内燃機関1の運転状態と燃料噴射時期との関係を示す燃料噴射時期制御マップ、内燃機関1の運転状態と吸50

気弁28の開閉タイミングとの関係を示す吸気弁開閉タ イミング制御マップ、内燃機関1の運転状態と排気弁2 9の開閉タイミングとの関係を示す排気弁開閉タイミン グ制御マップ、内燃機関1の運転状態と吸気側電磁駆動 機構30に印加すべき励磁電流量との関係を示す吸気側 励磁電流量制御マップ、内燃機関1の運転状態と排気側 電磁駆動機構31に印加すべき励磁電流量との関係を示 す排気側励磁電流量制御マップ、内燃機関1の運転状態 と各点火栓25の点火時期との関係を示す点火時期制御 マップ、内燃機関1の運転状態とスロットル弁39の開 度との関係を示すスロットル開度制御マップ等である。 【0092】前記RAM403は、各センサの出力信号 やCPU401の演算結果等を記憶する。前記演算結果 は、例えば、クランクポジションセンサ51の出力信号 に基づいて算出される機関回転数等である。前記RAM 403に記憶される各種のデータは、クランクポジショ ンセンサ51が信号を出力する度に最新のデータに更新

【0093】前記バックアップRAM404は、内燃機 関1の運転停止後もデータを保持する不揮発性のメモリ であり、各種制御に係る学習値や、異常を発生した箇所 を特定する情報等を記憶する。

【0094】前記CPU401は、前記ROM402に記憶されたアプリケーションプログラムに従って動作し、燃料噴射制御、点火制御、吸気弁開閉制御、排気弁開閉制御、スロットル制御等の周知の制御に加え、本発明の要旨となる触媒昇温制御を実行する。

【0095】以下、本実施の形態に係る触媒昇温制御について述べる。

【0096】排気浄化触媒46は、該排気浄化触媒46の床温が所定の活性温度以上であるときに活性して排気中の有害ガス成分を浄化可能となるため、該排気浄化触媒46の床温が活性温度未満であるときは未活性状態となり、排気中の有害ガス成分を十分に浄化することができない。このため、排気浄化触媒46の床温が活性温度未満であるときは、排気浄化触媒46を速やかに昇温及び活性させて、排気エミッションの悪化を抑制する必要がある。

【0097】ここで、排気浄化触媒46の昇温が活性温度未満となる場合としては、例えば、内燃機関1が冷間始動される場合や、内燃機関1の減速運転や低負荷運転が長期にわたって継続された場合等を例示することができるが、本実施の形態では、内燃機関1が冷間始動される場合を例に挙げて説明する。

【0098】排気浄化触媒46を早期に活性させる方法としては、排気浄化触媒46へ流入する排気が持つ熱量を増加させて、排気浄化触媒46を速やかに活性温度まで昇温させる方法、言い換えれば、高温の排気を多量に排気浄化触媒46を速やかに活性温度まで昇温させる方法を例示する

ことができる。

【0099】排気浄化触媒46に流入する排気の熱量を 効率的に増加させるためには、内燃機関1から単位時間 当たりに排出される排気量を増加させ、以て内燃機関1 から単位時間当たりに排出される熱量を増加させると同 時に、単位量当たりの排気が持つ熱量を増加させること が好ましい。

【0100】先ず、内燃機関1から単位時間当たりに排出される熱量を増加させる方法としては、内燃機関1の吸入空気量を増加させる方法を例示することができる。そこで、本実施の形態における触媒昇温制御では、CPU401は、スロットル弁39の開度を増大させるべくスロットル用アクチュエータ40を制御するとともに、各気筒21の吸入空気量が最大となるように吸気側駆動回路30aを制御する。

【0101】ここで、吸気弁28の開閉タイミングは、 内燃機関1が通常運転状態にあるときは、図5の(a) に示されるように、吸気行程上死点の直前に開弁して吸 気下死点の直後に閉弁するよう設定されるが、本実施の 形態における触媒昇温制御では、図5の(b)に示され 20 るように、吸気行程上死点で開弁して吸気下死点で閉弁 するように設定することで、吸気に係るポンプ効率が最 大となるようにすることが好ましい。

【0102】尚、排気側電磁駆動機構31が排気弁29のリフト量を任意に変更できるように構成されている場合は、上記したように各気筒21の吸入空気量が増量される際に、排気弁29のリフト量を通常運転時より増大させることにより、内燃機関1から単位時間当たりに排出される排気の量を一層増加させ、以て内燃機関1から単位時間当たりに排出される熱量を一層増加させるよう 30にしてもよい。

【0103】次に、単位量当たりの排気が持つ熱量を増加させる方法としては、各気筒21内の燃焼直後のガス、好ましくは各気筒21内で燃焼途中のガスを排気として排出させる方法、又は、各気筒21内の既燃ガスを圧縮した後に排気として排出させる方法等を例示することができる。

【0104】ここで、排気弁29の開弁タイミングは、内燃機関1が通常運転状態にあるときは、図5の(a)に示されるように、排気行程下死点の直前に設定されるが、各気筒21内で燃焼途中のガスを排気として排出させる場合は、排気弁29の開弁時期を通常運転時より進角させることにより気筒21内で燃焼直後の高温なガスを排気として排出させるようにしてもよく、好ましくは、図5の(b)に示されるように、排気弁29の開弁時期を膨張行程の半ばまで進角させることにより、気筒21内で燃焼途中の高温なガスを排気として排出させるようにしてもよい。

【0105】また、各気筒21内の既燃ガスを圧縮した 後に排気として排出させる場合は、排気弁29の開弁時 50 期を通常運転時より遅角させるようにしてもよく、好ましくは、図5の(c)に示されるように、排気弁29の開弁時期を排気行程の半ばまで遅角させるようにしてもよい。この場合、排気行程下死点から排気弁29の開弁時期までの期間において、各気筒21内の既燃ガスがピストン22の上昇によって圧縮され、該既燃ガスの温度が高められることになる。その結果、各気筒21から排出される排気の温度が高められる。

【0106】このように、内燃機関1から単位時間当たりに排出される排気の量が増加されるとともに、単位量当たりの排気の熱量が増加されると、排気浄化触媒46に単位時間当たりに流入する排気の熱量が増大し、以て排気浄化触媒46が速やかに活性温度まで昇温するようになる。

【0107】ところで、上記の如くスロットル弁39及び吸排気弁28、29が制御されると、内燃機関1のトルクが変動してしまう可能性がある。

【0108】例えば、排気弁29の開弁時期が進角されると、各気筒21において混合気が燃焼する際に発生する熱エネルギの一部が内燃機関1のトルクに反映されることなく排出されるため、内燃機関1のトルクが低下するものの、各気筒21の吸入空気量が最大となるようにスロットル弁39の開度及び吸気弁28の開閉タイミングが設定されると、それに応じて燃料噴射量が増量され、各気筒21において混合気が燃焼する際に発生する熱エネルギが増大するため、内燃機関1のトルクが高くなる可能性がある。

【0109】また、排気弁29の開弁時期が遅角されると、ピストン22が気筒21内の既燃ガスを再度圧縮することになり、その圧縮仕事によりクランクシャフト23の運動エネルギが損失されるため、内燃機関1のトルクが低下するものの、各気筒21の吸入空気量が最大となるようにスロットル弁39の開度及び吸気弁28の開閉タイミングが設定されると、それに応じて燃料噴射量が増量され、各気筒21において混合気が燃焼する際に発生する熱エネルギが増大するため、内燃機関1のトルクが高くなる可能性がある。

【0110】これに対し、内燃機関1の吸入空気量及び燃料噴射量を減量することにより、内燃機関1のトルク上昇を抑制することも考えられるが、吸入空気量及び燃料噴射量が減量されると、単位量当たりの排気の熱量が減少してしまい、排気浄化触媒46の速やかな昇温を図るという目的を達成することが困難となる。

【0111】そこで、本実施の形態における触媒昇温制 御では、CPU401は、図5の(b)、(c)に示されるように、排気弁29の閉弁時期を排気行程上死点より前へ進角させることにより、内燃機関1のトルクを低下させるようにしてもよい。

【0112】排気弁29の閉弁時期が排気行程上死点の 前へ進角されると、排気弁29の閉弁時から排気行程上 死点までの期間において、ピストン22が気筒21内に 残留したガスを圧縮することになるため、その圧縮仕事 によりクランクシャフト23の運動エネルギが損失さ れ、その結果、内燃機関1から排出される排気の熱量を 減少させることなく、内燃機関1のトルクを低下させる ことが可能となる。

【0113】従って、CPU401が排気弁29の閉弁時期を適当に進角させることにより、吸入空気量及び燃料噴射量の増加に伴う内燃機関1のトルク上昇分を相殺することが可能となり、以て内燃機関1のトルク変動を抑制することが可能となる。

【0114】尚、前述した図5の(b)の説明で述べたように、排気弁29の開弁時期を進角させることによって単位量当たりの排気の熱量を増加させる場合には、排気弁29の開弁時期を更に進角させることにより、内燃機関1のトルクを低下させるようにしてもよい。

【0115】次に、本実施の形態における触媒昇温制御について図6に基づいて具体的に説明する。

【0116】図6は、本実施の形態における触媒昇温制 御ルーチンを示すフローチャート図である。触媒昇温制 20 御ルーチンは、予めROM402に記憶されているルーチンであり、内燃機関1の始動(図示しないスタータスイッチのオフからオンへの切り替え)をトリガにしてC PU401が実行するルーチンである。

【0117】触媒昇温制御ルーチンでは、CPU401は、先ずS601において、内燃機関1の始動が完了したか否かを判別する。内燃機関1の始動完了を判定する方法としては、機関回転数が所定回転数以上となったときに内燃機関1の始動が完了したと判定する方法を例示することができる。

【0118】前記S601において内燃機関1の始動が 完了していないと判定された場合は、CPU401は、 前記S601の処理を再度実行する。

【0119】前記S601において内燃機関1の始動が 完了したと判定された場合は、CPU401は、S60 2へ進み、排気浄化触媒46が未活性状態であるか否か を判別する。

【0120】排気浄化触媒46が未活性状態にあるか否かを判別する方法としては、排気浄化触媒46に温度センサを取り付け、その温度センサの出力信号値が所定の活性温度未満であるときに排気浄化触媒46が未活性状態にあると判定する方法、水温センサ52の出力信号値が所定温度未満であるときは排気浄化触媒46が未活性状態にあると推定する方法、内燃機関1の始動時からの運転履歴(例えば、吸入空気量の積算値や燃料噴射量の積算値)等をパラメータとして推定する方法などを例示することができる。

【0121】前記S602において排気浄化触媒46が活性状態にあると判定された場合は、CPU401は、本ルーチンの実行を終了する。

【0122】一方、前記S602において排気浄化触媒46が未活性状態にあると判定された場合は、CPU401は、S603へ進み、触媒昇温処理の実行を開始する。

【0123】触媒昇温処理では、CPU401は、前述 したように、(1) スロットル弁39の開度を増大させ るべくスロットル用アクチュエータ40を制御し、

(2) 吸気弁28の開閉タイミングをポンプ効率が最大となるタイミング(例えば、吸気行程上死点で開弁し、且つ、吸気行程下死点で閉弁するタイミング)とすべく吸気側駆動回路30aを制御し、(3)排気弁29の開弁時期を膨張行程の半ばまで進角又は排気行程の半ばまで遅角させるべく排気側駆動回路31aを制御し、

(4) 内燃機関1のトルクが所定の目標トルクと一致するように排気弁29の閉弁時期を進角させるべく排気側駆動回路31aを制御する。前記した所定の目標トルクは、例えば、アクセルポジションセンサ43の出力信号値(アクセル開度)と機関回転数とをパラメータとする関数によって求められる値である。その際、排気側電磁駆動機構31が排気弁29のリフト量を任意に変更できるよう構成されていれば、CPU401は、排気弁29のリフト量を増大させるべく排気側駆動回路31aを制御するようにしてもよい。

【0124】このような触媒昇温処理が実行されると、 内燃機関1の吸入空気量が増加することにより内燃機関 1の排気量が増加し、排気弁開弁時期の進角又は遅角に より各気筒21から高温な排気が排出され、更に排気弁 閉弁時期の進角により内燃機関1のトルクが目標トルク と一致することになる。

【0125】この場合、内燃機関1のトルク変動が抑制されつつ、内燃機関1から単位時間当たりに排出される排気量が増加するとともに単位量当たりの排気の熱量が増加することになる。その結果、内燃機関1のトルク変動が発生することなく、排気浄化触媒46へ供給される排気の熱量を大幅に増加させることができ、以て排気浄化触媒46が速やか昇温する。

【0126】上記したような触媒昇温処理の実行を開始 したCPU401は、S604において、排気浄化触媒 46が活性したか否かを判別する。

【0127】前記S604において排気浄化触媒46が 活性していないと判定された場合は、CPU401は、 前記S603の触媒昇温処理を引き続き実行する。

【0128】一方、前記S604において排気浄化触媒46が活性したと判定された場合は、CPU401は、S605へ進み、触媒昇温処理の実行を終了する。具体的には、CPU401は、スロットル弁39の開度を通常の開度へ戻すべくスロットル用アクチュエータ40を制御し、吸排気弁28、29の開閉タイミングを通常の開閉タイミングに戻すべく吸気側駆動回路30a及び排気側駆動回路31aを制御する。CPU401は、前記

S605の処理を実行し終えると、本ルーチンの実行を 終了する。

【0129】このようにCPU401が触媒昇温制御ルーチンを実行することにより、本発明に係る触媒昇温手段とトルク変動抑制手段とが実現されることになり、内燃機関1のトルク変動を抑制しつつ、排気浄化触媒46を昇温させることが可能となる。

【0130】従って、本実施の形態に係る内燃機関1の制御装置によれば、内燃機関1のトルク変動を抑制しつつ、排気浄化触媒46へ供給される排気の熱量を大幅に 10増加することが可能となり、以て排気浄化触媒46が速やかに活性温度まで昇温することになる。

## [0131]

【発明の効果】本発明によれば、触媒昇温手段が排気浄化触媒を昇温させるときに、トルク変動抑制手段が内燃機関のトルク変動を抑制するため、内燃機関のトルク変動を抑制しつつ排気浄化触媒の昇温を促進することが可能となる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】 本発明に係る内燃機関の概略構成を示す平面 図

【図2】 本発明に係る内燃機関の概略構成を示す断面 図

【図3】 吸気側電磁駆動機構の内部構成を示す図

【図4】 ECUの内部構成を示すブロック図

【図5】 触媒昇温制御における吸排気弁の開閉タイミングを示す図

【図 6 】 触媒昇温制御ルーチンを示すフローチャート 図

## 【符号の説明】

1・・・・内燃機関

20 · · · · ECU

25・・・・点火栓

25a・・・イグナイタ

26・・・・吸気ポート

27・・・排気ポート

28・・・・吸気弁

29・・・排気弁

30・・・・吸気側電磁駆動機構

30a · · · 吸気側駆動回路

31・・・排気側電磁駆動機構

3 1 a · · · 排気側駆動回路

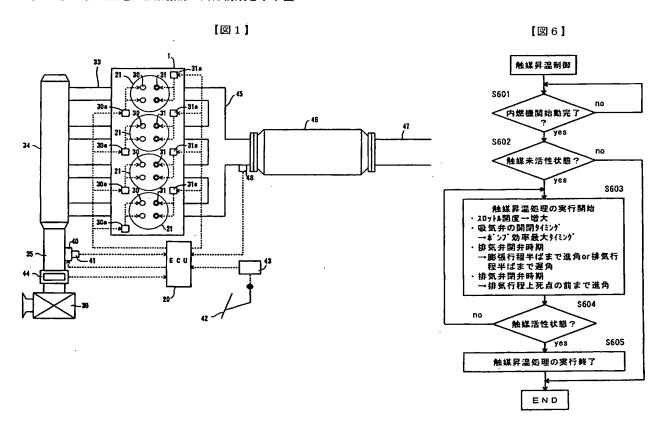
32・・・・燃料噴射弁

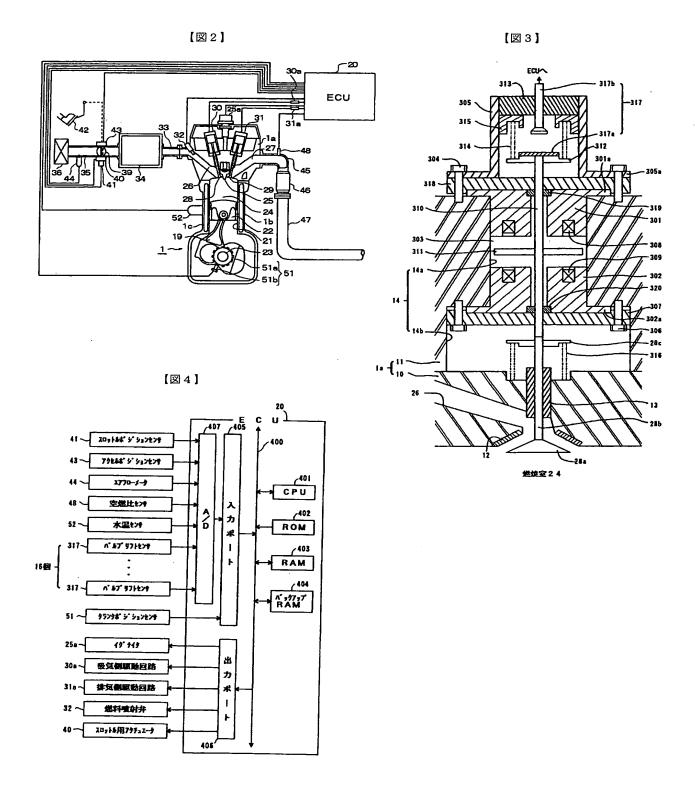
の 39・・・スロットル弁

46・・・・排気浄化触媒

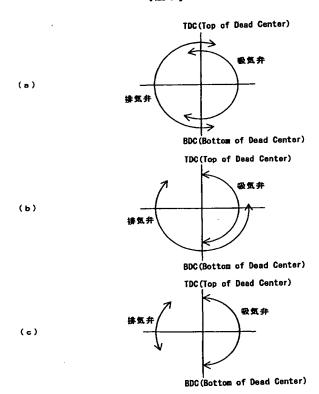
401 · · · CPU

402 · · · ROM





【図5】



## フロントページの続き

(51) Int.Cl. <sup>7</sup>	識別記 <del>号</del>	F I	テーマコード(参考)
F O 2 D 9/02	3 0 5	F O 2 D 9/02	305B 3G301
	3 5 1		3 5 1 M
11/10		11/10	G
41/06	3 1 0	41/06	3 1 0
	3 2 0		3 2 0
43/00	3 0 1	43/00	301K
			3 0 1 Z

Fターム(参考) 3G018 AA05 AA06 AB09 AB17 CA16 DA34

3G065 AA04 AA06 AA07 CA12 DA06

DA15 EA01 EA02 EA03 FA14

GA00 GA05 GA08 GA09 GA10

GA15 GA41 GA46 HA21 HA22

JA04 JA09 JA11 KA02

3G084 AA03 AA04 BA05 BA09 BA13

BA15 BA17 BA23 BA24 CA01

CAO2 CAO3 CAO6 DA10 DA11

DA27 EA11 EB01 EB09 EB11

EB22 FA07 FA10 FA20 FA29

FA33 FA36

3G091 AA02 AA17 AA23 AA28 AB01

ABO3 ABO5 ABO6 BAO3 BA14

BA15 BA19 BA32 CB02 CB03

CB05 CB07 CB08 DA01 DA02

DB06 DB10 EA00 EA01 EA05

EA07 EA16 EA26 EA31 EA34

FA02 FA04 FA12 FA13 FA19

FB02 FC04 FC07 HA36

3G092 AA01 AA05 AA11 DA01 DA02

DA07 DA12 DA14 DC03 DC15

DGO2 DGO8 DGO9 EAO1 EAO3

EA04 EA17 FA05 FA15 GA02

HA01Z HA06X HA06Z HA13X

HDO2Z HDO5Z HE01Z HE03Z

HE08Z HF08Z HF19Z

3G301 HA01 HA06 HA15 HA19 JA04

JA06 JA25 JB09 KA02 KA05

KAO7 KAO8 KA16 KA17 KA18

KA19 LA03 LA07 LB02 MA01

MA11 MA18 NAO6 NAO7 NAO8

NCO4 NDO1 NDO2 NEO1 NEO6

NE13 NE14 NE15 PA01A

PAO1B PAO1Z PDO2A PDO2B

PD02Z PE01A PE01B PE01Z

PEO3A PEO3B PEO3Z PEO8A

PEO8B PEO8Z PF16A PF16B

PF16Z